



737 机组训练手册

批准人:	(首次签字)	
	E. M. Mahr	-
	737 总飞行师	
批准人:	(首次签字)	
	M. F. Coker	
	总飞行师 - 飞行训练	
批准人:	(首次签字)	
	R. P. Craig	-
	737 总飞行师	
批准人:	(首次签字)	
	J. R. Ratley	
	总飞行师 - 飞行技术	
批准人:	(首次签字)	
	J. M. Eitel	-

Copyright © 1999 The Boeing Company All Rights Reserved

FAA 运行监察主任

文件号 FCT 737 (TM) 1999. 4. 1

版次: 8 修订日期: October 31, 2008

Copyright Information

Boeing claims copyright in each page of this document only to the extent that the page contains copyrightable subject matter. Boeing also claims copyright in this document as a compilation and/or collective work.

The right to reproduce, distribute, display, and make derivative works from this document, or any portion thereof, requires a license from Boeing. For more information, contact The Boeing Company, P.O. Box 3707, Seattle, Washington 98124.

Boeing, the Boeing signature, the Boeing logo, 707, 717, 727, 737, 747, 757, 767, 777, 787, BBJ, DC-8, DC-9, DC-10, MD-10, MD-11, MD-80, MD-88, MD-90 and the Boeing livery are all trademarks of The Boeing Company. No trademark license is granted in connection with this document unless provided in writing by Boeing.





序言 第 0 章 目录章 第 0 节

标题页

序言	0
机型识别	0.1
介绍	0.2
缩写词	0.3
修改记录	0.4
有效页面清单	0.5
综合信息	1
地面操作	2
起飞和起始爬升	3
爬升、巡航、下降和等待	4
进近和复飞	5
着陆	6
机动飞行	7
非正常操作	
附录	A
操作信息	
补充信息	A.2
	Index





序言 第 0 章 机型识别 第 1 节

概述

本机组训练手册包含下表所列机型

, , , , , , ,	
机型	
737-300	
737-400	
737-500	
737-600	
737-700	
737-800	
737-900	
737-900ER	

机型号用于区分适用于一种或几种机型,但不是全部飞机的信息。如果该信息适用于所有的机型,则不分别列出所有的机型号。

737-600 - 737-900ER

如果信息适用于连贯的机型系列,则在前后两个机型系列号之间用破折号 (-) 连接。例如,如果信息适用于 737-400、737-500、737-600 和 737-700,机型号表示为 737-400 — 737-700。

737-600 - 737-900ER

如果信息适用的机型系列不连贯,则在机型系列号之间用逗号(,)连接。例如,如果信息只适用 737-300 和 737-800,机型号则表示为 737-300, 737-800。

737-600 - 737-900ER

此时,无需为 737-700ER 单独再设置信息,因为适用于 737-700 机型的信息也适用于 737-700ER。如果在将来,需要为 737-700ER 再设置相关信息,将该信息将会被增加。







序言 第 0 章 介绍 第 2 节

概述

机组训练手册提供了有关机动飞行与操作技巧方面的资料和建议。手册分为八章:综合信息;地面操作;起飞和起始爬升;爬升、巡航、下降和等待;进近和复飞;着陆;机动飞行和非正常操作。

综合信息含盖了与特定机动或飞行阶段无关的程序和技巧。地面操作含盖了飞机飞行前,发动机起动和滑行操作及恶劣天气条件下滑行操作的信息。第三章至第六章按飞行阶段命名,包括各个飞行阶段有关飞机操作的资料。机动飞行一章介绍相关爬升、巡航和下降的机动飞行,即:失速改出和紧急下降。非正常程序一章介绍飞行各阶段可能出现的非正常情况。每章都有前言介绍本章的细节。该本手册也包含2个附录。附录1一按为用户提供使用所需的操作信息。此处提供有关营运人特定信息FCTM补充内容。附录2一提供各个机构运行人员而不是单个飞行员的补充信息。这些信息供营运人参考,看是否适合其运行。将本手册发给飞行员之前营运人可以删掉此附录。

注:一旦有冲突,FCOM 公布的程序优先于机组训练手册中的内容。

注:本手册中所有数据仅在训练时使用:这些数据不能用于性能计算或 其它工程项目。

注: 各航空公司负责确定本手册在其运行中的适用性。

有关本手册内容或使用的任何问题请直接联系:

Chief Pilot - Flight Technical Flight Crew Operations Boeing Commercial Airplane Group P. O. Box 3707, M/C 14-HA Seattle, Washington 98124-2207 USA



局方

本手册的规章信息基于 FAA 规章和要求除非另有指示。对于非 FAA 营运人,其它局方机构可能有不同的规章和要求。有关规章和要求的示例包括,但不限于,FAR 起飞跑道要求,飞机进近类别,以及低能见进近标准等等。

飞机构型

机组训练手册(FCTM)主要向机组使用手册(FCOM)的程序提供信息支持,并提供帮助飞行员安全有效地完成这些程序的飞行技巧。与 FCOM相比,机组训练手册较为综合。除非机型构型的差异对所讨论的程序或技巧有影响,否则机组训练手册不考虑飞机构型的差异。例如:机组训练手册介绍:襟翼收上且空速接近机动速度时,确保爬升推力调定。这句话不是告诉机组如何调定爬升推力,只是强调机组必须确认爬升推力已调定。要清楚不同机型要求机组调定爬升推力的措施也不同。有关如何调定爬升推力的资料需参阅相关 FCOM。

如果程序或技巧仅适用于飞机的某一特定构型,标注了(如安装)。飞 机构型差异见 FCOM。

737-300 - 737-500

因为大部分的 737 飞机构型都安装了电子飞行仪表系统(EFIS、

EFIS/MAP 或 PFD/ND),本手册也侧重于电子飞行仪表系统。手册通篇使用了类似于 MAP、MAP 方式,以及符号发生器等术语。非 EFIS 构型飞机的营运人应了解,虽然这些术语并不专用于他们的飞机,但是从 EFIS 显示获取的大部分信息同样可以从传统的飞行仪表显示上得到。737-300 - 737-500

本手册较早的版本使用了注释"(如安装)",表示 EFIS 显示不适用于所有的飞机。然而,除了注释"(如安装)"部分,许多段落都包括了重复的内容。重复的内容适用于 EFIS 构型的飞机,但是给阅读手册造成了很大的麻烦。所以,如果注释"(如安装)"的内容是指 EFIS 显示,则被删除了。

序言 缩写词 第 0 章 第 3 节

概述

下列缩写词将贯穿于整个手册中。一些缩写词也可能以小写字体出现。 很少使用的缩写词在各使用章节有说明。

	A
AC	Alternating Current
ACT	Active
ADF	Automatic Direction Finder
ADI	Attitude Director Indicator
ADIRU	Air Data Inertial Reference Unit
AFDS	Autopilot Flight Director System
AFE	Above Field Elevation
AFM	Airplane Flight Manual (FAA approved)
AFM - DPI	Airplane Flight Manual - Digital Performance Information
AGL	Above Ground Level
AH	Alert Height
ALT ACQ	Altitude Acquire
ALT HOLD	Altitude Hold
AMM	Aircraft Maintenance Manual
ANP	Actual Navigation Performance
AOA	Angle of Attack

A/P	Autopilot		
APU	Auxiliary Power Unit		
AR	Authorization Required		
ASA	Autoland Status		
	Annunciator		
ASI	Airspeed Indicator		
ASR	Airport Surveillance		
	Radar		
A/T	Autothrottle		
ATC	Air Traffic Control		
ATM	Assumed Temperature		
	Method		
	В		
BARO	Barometric		
B/CRS	Back Course		
B/C			
	С		
C	Captain		
	Celsius		
	Center		
CG	Center of Gravity		
CAA/JAA	Civil Aviation		
	Authority/Joint Aviation		
	Authority		
CDFA	Continuous Descent		
	Final Approach		



CDII	G . 1D: 1 H:	
CDU	Control Display Unit	
CFIT	Controlled Flight Into	
	Terrain	
CFP	Computer Flight Plan	
CG	Center of Gravity	
CLB	Climb	
CMD	Command	
CON	Continuous	
CRM	Crew Resource	
	Management	
CRT	Cathode Ray Tube	
CRZ	Cruise	
CWS	Control Wheel Steering	
D		
DA	Decision Altitude	
DA(H)	Decision Altitude	
	(Height)	
D/D	Direct Descent	
DDG	Dispatch Deviations	
	Guide	
DES	Descent	
DIR	Direct	
DME	Distance Measuring	
	Equipment	
E		
EADI	Electronic Attitude	
	Director Indicator	
ECON	Economy	
EEC	Electronic Engine	
	Control	
EFB	Electronic Flight Bag	
EFIS	Electronic Flight	
	Instrument System	

EGT	Exhaust Gas
	Temperature
EHSI	Electronic Horizontal
	Situation Indicator
EICAS	Engine Indication and
	Crew Alerting System
ENG OUT	Engine Out
EOT	Engine Out Taxi
EPR	Engine Pressure Ratio
ETOPS	Extended Operations
EXT	Extend
	F
F	Fahrenheit
FCOM	Flight Crew Operations
	Manual
F/D	Flight Director
FAA	Federal Aviation
	Administration
FAF	Final Approach Fix
FAR	Federal Aviation
	Regulation
FCC	Flight Control Computer
FMA	Flight Mode
	Annunciator
FMC	Flight Management
	Computer
FMS	Flight Management
	System
F/O	First Officer
FPA	Flight Path Angle
FPM	Feet Per Minute
FPV	Flight Path Vector
ft	Foot or Feet
G	
GA	Go-Around



GLS	GNSS Landing System
GNSS	Global Navigation Satellite
	System
GP	Glide Path
GPS	Global Positioning
	System
GPWS	Ground Proximity
	Warning System
G/S	Glide Slope
GS	Ground Speed
	Н
HAA	Height Above Airport
HAT	Height Above
	Touchdown
HDG	Heading Select
SEL	
HSI	Horizontal Situation
	Indicator
HUD	Head Up Display
	I
IAF	Initial Approach Fix
IAN	Integrated Approach
	Navigation
IAS	Indicated Airspeed
ICAO	International Civil
	Aviation Organization
IFR	Instrument Flight Rules
IGS	Instrument Guidance
7,7	System
ILS	Instrument Landing
	System
IM	Inner Marker
IMC	Instrument
	Meteorological
*	Conditions

IP	Instructor Pilot
IRS	Inertial Reference
	System
IRU	Inertial Reference Unit
ISFD	Integrated Standby
	Flight
	Display
	K
K	Knots
KCAS	Knots Calibrated
	Airspeed
KGS	Kilograms
KIAS	Knots Indicated
	Airspeed
	L
LBS	Pounds
LDA	Localizer-type
	Directional Aid
LNAV	Lateral Navigation
LOC	Localizer
LRC	Long Range Cruise
	M
M	Mach
m	Meters
MAP	Missed Approach Point
MASI	Mach/Airspeed Indicator
MAX	Maximum
MCP	Mode Control Panel
MCT	Maximum Continuous Thrust
MDA(H)	Minimum Descent Altitude (Height)
MEA	Minimum Enroute Altitude
MEL	Minimum Equipment List



MFD	Multifunction Display
MM	Middle Marker
MMO	Maximum Mach
	Operating Speed
MOCA	Minimum Obstruction
	Clearance Altitude
MOD	Modify
MORA	Minimum Off Route
	Altitude
MSL	Mean Sea Level
	N
NAV	Navigation
NAV RAD	Navigation Radio
ND	Navigation Display
NM	Nautical Mile(s)
NNC	Non-Normal Checklist
NNM	Non-Normal Maneuver
NPS	Navigation Performance Scales
	0
OAT	Outside Air Temperature
OM	Outer Marker
	P
PAPI	Precision Approach Path
	Indicator
PAR	Precision Approach
	Radar
PF	Pilot Flying
PFD	Primary Flight Display
PI	Performance Inflight
PIP	Product Improvement
	Package
PLI	Pitch Limit Indicator

PMC	Power Management Control		
PM	Pilot Monitoring		
1111	0		
QRH	Quick Reference		
Qiui	Handbook		
	R		
RA	Radio Altitude		
	Resolution Advisory		
RAIM	Receiver Autonomous		
	Integrity Monitoring		
RAT	Ram Air Turbine		
RDMI	Radio Distance		
	Magnetic		
	Indicator		
RMI	Radio Magnetic		
	Indicator		
RNAV	Area Navigation		
RNP	Required Navigation		
	Performance		
RSEP	Rudder System		
	Enhancement Program		
RTO	Rejected Takeoff		
RVR	Runway Visual Range		
RVSM	Reduced Vertical		
	Separation Minimum		
	S		
SAAAR	Special Aircraft and		
	Aircrew Authorization		
SAT	Required Static Air Tomporature		
SDF	Static Air Temperature		
SDF	Simplified Directional Facility		
SFP	Short Field Performance		
SPD	Speed		
	T		



T	True
TA	Traffic Advisory
TAC	Thrust Asymmetry
	Compensation
TACAN	Tactical Air Navigation
TAS	True Airspeed
TAT	Total Air Temperature
TCAS	Traffic Alert and
	Collision Avoidance
	System
TE	Trailing Edge
TFC	Traffic
TO	Takeoff
T/D	Top of Descent
TO/GA	Takeoff/Go-Around
TPR	Turbine Pressure Ratio
TR	Traffic Resolution
TRK	Track
	U
U.S.	United States
	V
VASI	Visual Approach Slope
	Indicator
VDP	Visual Descent Point
VEF	Speed at Engine Failure
VFR	Visual Flight Rules
VHF	Very High Frequency
VLOF	Lift Off Speed
VMC	Visual Meteorological
	Conditions
VMCA	Minimum Control Speed
	Air

VMCG	Minimum Control Speed		
	Ground		
VMO	Maximum Operating		
	Speed		
VNAV	Vertical Navigation		
VOR	VHF Omnidirectional		
	Range		
VR	Rotation Speed		
VREF	Reference Speed		
V/S	Vertical Speed		
VSI	Vertical Speed Indicator		
VSD	Vertical Situation		
Display			
VTK Vertical Track			
V1	Takeoff Decision Speed		
V2	Takeoff Safety Speed		
W			
WGS-84	World Geodetic system		
	of 1984		
WPT	Waypoint		
X			
XTK	Cross Track		





序言 修改记录 第 0 章 第 4 节

修改发送信函

到: 所有 737 机组训练手册持有人,波音文件号 FCT 737 (TM)。 标题: 机组训练手册修订。

这次修订反映了标题修改日期以前 45 天波音公司可用的最新资料。下列 修改重点解释了本次修改中的改变。以下资料概述里说明了怎样使用修 改线来识别新的或修改过的信息。

修改记录

No.	修改日期	存档日期	No.	修改日期	存档日期
初版	April 1, 1999		1	October 31, 2001	
2	October 31, 2002		3	October 31, 2003	
4	October 31, 2004		5	October 31, 2005	
6	October 31, 2006		7	October 31, 2007	
8	October 31, 2008				

概述

波音公司发布机组训练手册修订,提供关于机动飞行和飞行技巧的新的或修改的推荐内容,或支持 FCOM 程序改动的资料。正式修改也汇编了先前发布的飞行技术通告中的适用信息。

正式修改包括新的修订记录,修订要点和有效页清单。用新的修订记录和有效页清单核实机组训练手册的内容。

如果该页有技术性修订,在文字或插图修改的地方用修订线标注。编辑性的修改(如纠正拼写错误)可能有修订线,但无相应的修改要点。

波音根据每个用户所签的合同中确定的数量提供修改后的 FCTM。



本手册额外的份数可以通过波音数据和服务管理(DSM)系统获取。本手册也提供 FRAME© 格式,便于航空公司修订。如果需要有关 FRAME©格式的信息,请联系波音。

存档说明

本次修订是 FCTM 完整的再版,并在有效页清单(0.5)上说明。取出并丢弃所有旧页。本次修订带新的隔页,包括附录的隔页。

修订要点

本节(0.4)取代你手册中现有的0.4节。

本手册根据数据库资料印刷,所有文字和图表都标注了构型信息。有时候,由于数据库标记重新编排,或者由于增加新的数据库内容部分项目标注了构型信息,所以有些页面标注了修改线但是内容看起来没有变化。另外由于文件流程的轻微变动,部分页面只是重新印刷,不标注修改线。

Chapter 0 - Preface

Section 2 - Introduction

General

0.2.1 - Modified format of information describing applicability of the manual into a note for emphasis.

Regulatory Agencies

- 0.2.2 Added new section to clarify that most regulatory information in this manual is based upon FAA regulations and that each operator is responsible for identifying when their regulatory agencies rules override those published in the FCTM.
- 0.2.2 Added clarification of regulatory information in this manual.

Section 4 - Revision Record

0.4.1 - New section added similar to that published in the FCOM.

Chapter 1 - General Information

Events Requiring Maintenance Inspection

1.1 - Section modified to address the pilot. Language addressing the operations staff is located in Appendix 2.



1.1 - Added landing gear tires to the list of events requiring maintenance inspection.

Minimum Maneuvering Speed

- 1.5 Expanded the description of the amber band, what it indicates to the crew, and when target speed may be commanded to an airspeed within the amber band.
- 1.6 Modified the note in the Flaps Down Amber Band section to explain that the flaps maneuvering speed for the current flap setting may be less than the minimum maneuver speed during non-normal conditions.

Maneuver Margins to Stick Shaker

1.12 - Added specific information on how the flap extension schedule is used.

Bug Setting (MASI)

1.20 - Corrected the position of the single white airspeed bug to VREF + 20 for the 737-400. This now matches the diagram.

Flight Path Vector

1.31 - Changed "pitch" to "flight path". The pitch is adjusted to maintain the proper flight path as indicated by the flight path vector.

Cold Temperature Altitude Corrections

1.32 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Basic RNP Concept

- 1.40 Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.
- 1.41 Modified first sentence for clarity.
- 1.41 Clarified that some straight legs may have a maximum speed as well as some RF legs.

GPS Use in Non-WGS-84 Reference Datum Airspace

1.42 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Autothrottle Use

1.43 - Added "in CMD" to clarify the recommendation.

MCP Altitude Setting Techniques Using VNAV

1.46 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.



Head Up Display

1.48 - Added note to remind the pilot of the differences between the mode annunciations on the HUD vs. the FMA.

Chapter 2 - Ground Operations

Push Back or Towing

2.2 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Engine Out Taxi

2.14 - This section has been modified to reflect a change in The Boeing Company's position concerning taxi with less than both engines operating. The Boeing Company had formerly recommended against taxiing out for flight with an engine shutdown. This policy has been questioned by operators worldwide. An extensive review of this policy has been accomplished resulting in The Boeing Company's new position that if airline policy, procedures and training are appropriately applied to taxi operations with less than both engines operating, the risk factors can be mitigated to a level that would be satisfactory to the pilots and regulatory authorities, and to the Boeing Company.

Chapter 3 - Takeoff and Initial Climb

Takeoff

3.1 - Added clarification for operators who have FMC U10.8 installed in some or all of their 737-300/400/500 airplanes. The takeoff feature of FMC U10.8 cannot be used with the FCC installed in these airplanes.

Takeoff Profile (FMC U10.7 and Earlier)

3.2 - Modified title to indicate which FMC Update uses this profile.

Takeoff Profile Using VNAV (FMC U10.8 and Later)

3.3 - Added a modified takeoff profile for operators who have FMC U10.8 and later.

Takeoff - General

3.4 - Removed reference to maintaining flaps up speed until 3,000 feet. At one time this was recommended on the takeoff profile, but it has been removed. The paragraph is not longer applicable.

Rotation and Liftoff - All Engines

3.8 - Changed reference to the location of takeoff speeds from the QRH to the PI chapter of the FCOM.



Rotation and Takeoff

3.16 - Expanded the discussion about control wheel displacement and the impact of spoiler deployment.

Gusty Wind and Strong Crosswind Conditions

3.17 - Added two methods that may be used to improve roll control effectiveness and increase tail clearance.

Reduced Thrust Takeoff

3.17 - Added a note to emphasize that maximum rated takeoff thrust should be used when windshear is suspected. This corresponds to the recommendation in the Windshear Training Aid.

Assumed Temperature Method

3.18 - Changed text discussing when an ATM may be used on wet or contaminated runways to a note for emphasis. Removed reference to windshear conditions. Potential windshear conditions are addressed in a note under Reduced Thrust Takeoff earlier in this section.

Fixed Derate

3.18 - Removed the recommendation to account for runway surface conditions during fixed derate takeoffs. There is no regulatory requirement to account for runway surface conditions during a fixed derate takeoff.

Combination Fixed Derate and ATM

3.19 - Added reference to airplanes that have a fixed derate limit indicated on the reference N1 readout.

RTO Execution Operational Margins

3.26-29 - Added distance in meters. The Takeoff Safety Training Aid will be updated to add meters to these diagrams during the next revision of that document

Roll Modes

3.31 - Added reference to LNAV being armed for airplanes with FMC U10.8 and later.

Pitch Modes

3.31 - Added new section for airplanes with FMC U10.8 and later.

Flap Retraction Schedule

3.32 - Added recommended actions for airplanes with FMC U10.8 and later.



Noise Abatement Takeoff

- 3.35 Added a recommendation to enter the thrust reduction height (as installed) on the TAKEOFF REF page.
- 3.35 Added a recommendation to enter the thrust reduction and acceleration height (for airplanes with FMC U10.7 and later) on the TAKEOFF REF page.

Initial Climb - One Engine Inoperative

3.40 - Changed "recall" to "memory" as in the revised QRH.

Immediate Turn after Takeoff - One Engine Inoperative

3.40 - Added reference to LNAV operation. With LNAV engaged, if a turn is commanded immediately after takeoff, the autopilot limits the bank angle to 8° until an altitude of 200 feet. Above 200 feet, the AFDS commands full bank authority.

Flap Retraction - One Engine Inoperative

- 3.41 Added "AFE" as the reference for height for the standard altitude to initiate acceleration for flap retraction. This matches the normal Flap Retraction Schedule recommendation.
- 3.41 Added recommended actions for airplanes with FMC U10.8 and later

Flaps Up - One Engine Inoperative

3.42 - Added recommended actions for airplanes with FMC U10.8 and later.

Engine Failure During a Combined Takeoff

3.43 - Added reference to airplanes that have a fixed derate limit indicated on the reference N1 readout.

Chapter 4 - Climb, Cruise, Descent and Holding

Maximum Altitude

- 4.6 Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.
- 4.7 Added information about the minimum maneuver speed indication on the airspeed display. This information was inadvertently omitted for the 737 NG during the last revision.

High Altitude High Speed Flight

4.14 - New section added to make crews aware of flight control sensitivity at high speed and high altitude.



ETOPS

- 4.15 Modified section in accordance with the recent FAR updates by the FAA. Currently there is no single reference for ETOPS as rules are scattered throughout the FAR's, so the reference to a single document is removed. Other regulatory agencies have revised or are in the process of revising ETOPS rules.
- 4.15 Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Polar Operations

4.16 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Descent Rates

4.21 - Clarified that rate of descent with speedbrake extended applies to airplanes with or without the load alleviation system.

Chapter 5 - Approach and Missed Approach

Instrument Approaches

5.1 - Added reference to speed restrictions and the airspeed selector.

Approach Briefing

5.3 - Added reference to speed restrictions.

Approach Category

- 5.3 Section rewritten to comply with U. S. Standard for Terminal Instrument Procedures (TERPS) and ICAO Procedures for Air Navigation Services Aircraft Operations (PANS OPS). Replaced the table describing how ICAO categories are determined with a simpler table that addresses how both FAA and ICAO categories are defined. Removed the reference to circling approaches from this section.
- 5.4 Corrected the approach categories to show that airplanes could be category C or D. The approach category is determined by the operator based upon the specific airplane's maximum landing weight.

Obstruction Clearance for a Circling Approach

5.4 - Removed reference to "approach category" for circling approaches. Circling approaches use maximum airplane speed rather than approach category to determining landing minimums under both FAA and ICAO rules. Added reference to the section titled Circling Approach for more detailed information.



Approach Clearance

5.4 - Added reference to airspeed constraints.

Instrument Approach using VNAV or IAN (As installed)

5.9 - Removed reference to "the instrument procedure" which could imply that the MDA(H) has some annotation on the approach plate.

Fail Passive

5.11 - Clarified definition of Fail Passive as it relates to AFDS certified capability.

AFDS Autoland Capabilities

5.22 - Clarified that visibility is indicated in statute miles.

Low Visibility Approaches

- 5.23 Modified text to clarify that the red terminating bars or red side bar requirements are dependant upon the applicable regulatory authority. 5.24-25 Removed the list of airplane equipment needed for Category II and Category III approaches. This information is contained in the AFM. Operators are responsible for reviewing their AFM to determine equipment needed and submit these requirements along with other data to their applicable regulator in order to get approval for Cat II or III operations. It is not the responsibility individual pilots to review and memorize the list of required equipment. Operators who have been approved for Cat II and III operations and have airplanes certified for these operations need to provide this information to their pilots.
- 5.24 Clarified that for fail passive airplanes, two engines must be operating. Engine out operations for fail operational airplanes is addressed in the next paragraph.
- 5.25 Added reference to fail operational airplanes with one engine inoperative. These airplanes are capable of Category II operations with an engine inoperative if other conditions as described in the AFM are met.
- 5.25 Clarified that the airplane does not receive a certification for Category III approaches, it only is demonstrated that it is capable of complying with Category III criteria at the time of airplane certification. Clarified what Category III approach configurations fail operational airplanes are capable of doing.
- 5.25 Relocated the note and removed unnecessary reference to "airplanes with autopilot rollout guidance. This is the definition of fail operational airplanes.



AFDS Faults

- 5.26 Added that the pilot should consider landing when a suitable visual reference is established.
- 5.26 Removed the Dual Autopilot Approach and Go-Around Warnings table. This information varies according to the operator's regulatory requirements and airplane configuration and is contained in the AFM. Operators are responsible for reviewing their AFM to determine pilot response and submit these requirements along with other data to their applicable regulator in order to get approval for Cat II or III operations. Operators who have been approved for Cat II and III operations and have airplanes certified for these operations need to provide this information to their pilots.

Fail Passive vs. Fail Operational Autoflight System

5.26 - Added new section to provide an overview of the differences between an ILS approach flown in a fail passive airplane and fail operational airplane.

Non-Normal Operations

5.31-32 - Replaced "approved" with "has been demonstrated to meet criteria". the airplane does not get airworthiness certified for Category III approaches, it only demonstrates that it is capable of complying with Category III criteria at the time of airplane certification.

Non - ILS Instrument Approaches - General

- 5.42 Added RNP value for RNAV (GNSS) Approach.
- 5.47 Clarified that down track waypoint altitude constraints can be deleted during an approach using VNAV when altitude intervention is selected and VNAV PTH or VNAV SPD is in use. Also clarified that in some cases approach altitude constraints can be deleted when altitude intervention is selected and VNAV PTH or VNAV SPD is in use.
- 5.47 Clarified that under some conditions, down track waypoint altitude constraints may be deleted during an approach using VNAV when altitude intervention is selected and VNAV ALT is in use.

Instrument Approach Using VNAV

- 5.53 Modified note for clarity and to provide more information about how approach RNP is determined and displayed.
- 5.54 Corrected text to match profile.
- 5.54 Added a paragraph to remind the crew that if using LNAV to intercept the final approach course, shallow or large intercept angles may delay final approach course intercept until past the FAF. Descent should not begin and the FAF should not be crossed until the final approach course is captured.



5.56 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Instrument Approach Using IAN

- 5.61 Added an explanation of why the Normal Procedures Approach Procedure have the crew select the G/S prompt OFF when flying an approach with the glide slope out or unreliable.
- 5.62 Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Instrument Approach Using V/S

5.65 - Corrected text to match profile.

Instrument Approach - RNAV (RNP) SAAAR/AR

5.67 - Added a new section to provide recommendations for RNAV (RNP) SAAAR/AR Approaches. This information may precede the addition of procedural information in the FCOM. Techniques and information provided here is not applicable until operators receive approval to conduct RNAV (RNP) SAAAR/AR instrument approaches and procedural information is published in the FCOM.

Obstruction Clearance

- 5.74 Removed reference to "approach category" for circling approaches. Circling approaches use maximum airplane speed rather than approach category to determining landing minimums under both FAA and ICAO rules.
- 5.75 Tables modified to remove reference to airplane categories.

Landing

5.81 - Changed takeoff "warning horn" to takeoff "configuration warning horn" to match FCOM nomenclature.

Go-Around and Missed Approach - All Engines Operating

5.86 - Modified note to clarify that selection of a pitch or roll mode below 400 feet AGL is not physically possible.

Chapter 6 - Landing

Pitch and Roll Limit Conditions

6.33 - Modified conditions make them more accurate and clearer.

Factors Affecting Landing Distance

- 6.40 Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.
- 6.42-43 Added distance in meters.



Wheel Brakes

6.47 - Added new section to provide information on carbon brakes. Carbon brakes are now a customer option on 737 NG airplanes.

6.48 - Removed specific guidance about brake cooling when brake-overheat is suspected or indicated. For airplanes without an operative temperature monitoring system, when high brake temperatures are suspected the Performance Inflight chapter of the QRH should be referenced. Added a recommendation to consider lowering the gear early during the approach if additional brake cooling is needed or desired for the condition.

Reverse Thrust Operation

6.51 - Modified section to clarify how the reverse thrust side force component effects directional control. Simplified the explanation about why brake release helps regain directional control. Added a note to emphasize that using this technique increases the required landing distance.

Crosswind Landing Techniques

6.53 - Modified text to match the order that the methods are discussed in subsequent paragraphs.

Chapter 7 - Maneuvers

Rapid Descent

- 7.5 Modified profile to place "LRC speed or 300 knots" before "speedbrakes in down detent". The profile now matches the text.
- 7.6 Changed "recall" to "memory" as in the revised QRH.

Terrain Avoidance during Low RNP Operations

7.21 - Removed supplemental information intended for the operations staff and located it in Appendix 2.

Chapter 8 - Non-Normal Operations

Engine Failure versus Engine Fire After Takeoff

8.7 - Changed "recall" to "memory" as in the revised QRH.

Loss of Thrust on Both Engines

8.8 - Changed "recall" to "memory" as in the revised QRH.

Recommended Technique for an In-Flight Engine Shutdown

8.9 - Modified the example to comply with the new NNC format including the addition of the word confirm. The word "Confirm" is added to checklist items when both crewmembers must verbally agree before action is taken.



8.10 - Modified PM actions for disarming the autothrottle. When an engine shutdown is directed in an NNC, the A/T arm switch is used. The A/T arm switch is located on the MCP and may be the responsibility of either the PF or the PM.

Leading Edge or Trailing Edge Device Malfunctions

8.12 - Corrected text to reference aim point rather than touchdown.

Jammed or Restricted Flight Controls

8.15 - Moved the note describing which controls have an override feature to precede the paragraph that discuses activation of the override feature. Modified text to match FCOM.

Passenger Oxygen On

8.29 - Added new section to explain the reason why the NNC requires the crew to manage the gaseous oxygen system when passenger oxygen is in use between 10,000 feet and 15,000 feet. This step will appear in the next revision of the Passenger Oxygen NNC.

Wheel Well Fire

8.33 - Modified section to place those techniques that result in the most rapid speed reduction first. Added an explanation of the advantages of each technique.

Window Damage

0.4.12

8.34 - Added techniques to help the crew determine which window pane is damaged while doing the Window Damage NNC.

Checklists with Memory Steps

8.37 - Changed "recall" to "memory" as in the revised QRH.

Damage Assessment and Airplane Handling Evaluation

8.38 - Removed reference to limiting bank and avoiding rapid thrust and airspeed changes. This topic is covered earlier in this section.



序言 有效页面清单

第 0 章 第 5 节

Page	Date				
FC	FCTM				
* Title Page	October 31, 2008				
* Copyright	October 31, 2008				
* 0.TOC.0.1-2	October 31, 2008				
* 0.1.1-2	October 31, 2008				
* 0.2.1-2	October 31, 2008				
* 0.3.1-6	October 31, 2008				
Revision Record (tab)					
* 0.4.1-12	October 31, 2008				
List of Effe	ective Pages				
* 0.5.1-2	October 31, 2008				
General Info	ormation (tab)				
* 1.TOC.1-4	October 31, 2008				
* 1.1-50	October 31, 2008				
Ground Ope	erations (tab)				
* 2.TOC.1-2	October 31, 2008				
* 2.1-14	October 31, 2008				
Takeoff, Initial Climb (tab)					
* 3.TOC.1-2	October 31, 2008				
* 3.1-44	October 31, 2008				
Climb, Cruise, Descent, Holding (tab)					
* 4.TOC.1-2	October 31, 2008				
* 4.1-26	October 31, 2008				
Approach, Misse	ed Approach (tab)				
* 5.TOC.1-4	October 31, 2008				
* 5.1-88	October 31, 2008				

Page	Date			
Landing (tab)				
* 6.TOC.1-2	October 31, 2008			
* 6.1-56	October 31, 2008			
Maneuvers (tab)				
* 7.TOC.1-2	October 31, 2008			
* 7.1-28	October 31, 2008			
Non-Normal O	perations (tab)			
* 8.TOC.1-4	October 31, 2008			
* 8.1-40	October 31, 2008			
Appendices (tab)				
* A.1.1-2	October 31, 2008			
* A.2.1-8	October 31, 2008			
Index (tab)				
* Index.1-10	October 31, 2008			

^{* =} Revised, Added, or Deleted



空白

* = Revised, Added, or Deleted



综合信息	第1章
目录	TOC 节
序言	1.1
操作原则	
需要维护检查的事件	
训练目的	1.2
资格要求(飞行检查)	1.2
考评	1.2
机组资源管理(CRM)	1.2
耳机和驾驶舱扬声器的使用	1.3
机动能力和襟翼使用	1.3
襟翼机动速度	
最小机动速度	1.4
抖杆机动裕度	1.7
襟翼操作	1.16
指令速度	1.17
起飞	1.17
爬升、巡航和下降	1.17
进近	1.17
着陆	1.17
非正常情况	1.18
基准游标	1.20
游标调定(MASI)	1.20
游标调定(EFIS/速度带)	1.21
游标调定(MASI 或 PFD/ND)	1.22



喊话	1.24
标准喊话	1.25
标准术语	1.28
电子飞行包(EFB)	1.29
机场移动地图	1.29
航站区域图	1.30
飞机性能	1.30
视频监视	1.30
电子记录本及其它文件	1.30
飞行轨迹指引	1.30
垂直情况显示	1.31
低温高度修正	1.32
结冰条件下飞行	1.32
训练飞行	1.33
推荐的方向舵配平技巧	
配平技巧产生的阻力因素	1.34
方向舵主要配平技巧	1.34
备用方向舵配平技巧	1.35
飞行管理计算机/CDU	
FMC 航路核实技巧	1.36
FMC 性能预测 — 非正常形态	
RNAV 操作	1.37
RNP 和 ANP 定义	
RNP 基本概念	1.39
在非 WGS-84 基准数据的空域使用 GPS	1.42
气象雷达和地形显示政策	1 43



AFDS 指南	•••••	 •••••	1.43
自动油门的使用			
人工飞行			
自动飞行		 	1.44
使用 VNAV 调定 MCP 高度技巧		 	1.45
AFDS 方式控制面板(MCP)故障.		 	1.46
抬头显示	•••••	 	1.47
飞行员失能	•••••	 	1.48
确认飞行员失能后的机组措施		 	1.49
中到大雨、冰雹或雨雪中飞行			
穿越颠簸气流			1.50



综合信息 第1章

序言

本章介绍波音在训练中使用的操作政策。介绍机组配合、襟翼/速度计划、推力管理、穿越颠簸气流和机组资源管理的推荐程序。这些为标准化操作提供了基础。超出机组控制以外的情况可能会使随后的机动飞行不准确。这些机动操作不能替代良好的判断和逻辑。

操作原则

制定的正常程序供受过训练的飞行机组人员使用。程序按指定的面板巡视顺序排列。每个机组成员都指定了驾驶舱工作区,根据正常和辅助程序采取措施。非正常程序的措施以及机组成员责任区之外的措施根据机长指令实施。

非正常检查单用来处理或解决空中或地面的非正常情况。

补充程序按需执行,而不是每个飞行阶段都做。QRH中不包括辅助程序。

需要维护检查的事件

附录 A.2.1

地面操作或飞行中,可能出现需要航后维护检查的事件。许多营运人都 制定了相关程序或政策,帮助机组判断哪些事件需要记录。

如果营运人没有相关程序或政策,使用以下指南帮助判断哪些事件需要 维护检查:

- 重着陆
- 严重颠簸
- 超速 襟翼/缝翼, 起落架, 起落架轮胎
- 大能量刹车(参阅维护手册)
- 雷击
- 强沙尘天气
- 机尾触地



- 超重着陆
- 机组感觉可能需要维护检查的任何事件。例如: TCAS 事件中过份的 上仰,或可能会造成结构损坏的地形避让机动。

注:最好的措施是,有怀疑就报告。

训练目的

飞行训练大纲为学员的机型资格和/或 FAA 等级飞行技术检查(或同等级的检查)做准备。重点强调飞行安全、旅客舒适和工作效率。

资格要求(飞行检查)

圆满完成改装训练后,在飞行教员的推荐下,每个飞行员必须展示他已 具备了 FAA 或其它适用的管理规定要求的操纵飞机和实施程序的能力。 在规定的飞行机动整个过程中必须展示指挥能力和良好的判断力,充分 保证飞行安全。确定学员的判断力时,检查员应考虑学员执行程序,根 据情况分析所采取的措施,以及认真、慎重选择措施等方面表现出的能力。

考评

模拟机训练结束后可进行考评。考评的内容根据所用摸拟机的不同和局方的要求而异。

如果未按 FAA 规定要求或其它适当的管理规定完成训练,则可能需要在飞机上进行考评。

机组资源管理(CRM)

机组资源管理是运用团队管理的概念以及有效使用所有可用资源来安全 飞行。除空勤人员外,机组资源管理还包括通常与空勤人员一起工作, 参与飞行相关决定的所有其它团队。这些团队包括但不仅限于签派员, 乘务员,维护人员和空管人员。

1.3



有助于建立良好驾驶舱 CRM 习惯的技巧贯穿在整个手册中介绍。例如,重点强调了状态意识和交流。状态意识,或准确发现驾驶舱内和机外所发生的一切的能力,需要询问、交叉检查、沟通和敏锐的观察。

所有机组人员应识别任何不安全或超出正常范围的情况并相互交流,这一点非常重要。经验证明,保证安全飞行并解决这类问题最有效的方法,是在确定最安全有效措施的过程中将所有机组人员的技术和经验结合起来。

耳机和驾驶舱扬声器的使用

从起飞至爬升顶点,以及从开始下降到进近及着陆过程中须使用耳机或吊杆话筒/耳机。巡航期间可使用驾驶舱扬声器。扬声器音量应尽量保持在最小,以免干扰驾驶舱内机组间的正常交流,但要确保能够接收到相应的通讯。

机动能力和襟翼使用

条件允许时,起飞应考虑使用较大的襟翼调定以提供较短的起飞距离。 参阅第三章典型的起飞机尾离地高度表,确定不同起飞襟翼设置的最小 机尾离地高度。

进近机动过程中,当需要提前减速时,可以在起落架收上的情况下使用 襟翼 10。

正常着陆时,使用襟翼 30。需要时,使用襟翼 40 使着陆速度最小,着陆距离最短。

襟翼机动速度

下表包含了各种襟翼调定下的襟翼机动速度。襟翼机动速度是在起飞或着陆操作中推荐的操纵速度。这个速度保证了在机场数千英尺距离内抖杆到全机动裕度或最少40度的坡度能力(25度坡度和15度裕度)。当襟翼在20,000英尺放出,对于固定速度,随高度增加机动裕度到抖杆速度范围减小。

注: 襟翼机动速度不应与最小机动速度混淆,最小机动速度在空速显示 上的琥珀色速度带下部的顶端显示。



737-300 - 737-500

襟翼位置	在或低于 117,000 LB (53,070 KG)	117,000 LB (53,070 KG) 以上,在或低于 138,500 LB (62,823 KG)	138,500 LB (62,823 KG)以上
襟翼收上	210 节	220 节	230 节
襟翼 1	190 节	200 节	210 节
襟翼 5	170kts	180kts	190kts
际 升 3	180kts	190kts	200kts
襟翼 10	160kts	170kts	180kts
标典 10	170kts	180kts	190kts
襟翼 15	150 节	160 节	170 节
襟翼 25	140 节	150 节	160 节
襟翼 30		VREF 30	
襟翼 40	VREF 40		
**************************************	艺统懒迟和它 (D	CED/ 卫担始担告法庭	

*没有安装方向舵系统增强程序(RSEP)飞机的机动速度。

737-600 - 737-900ER

襟翼位置	所有重量
襟翼收上	VREF 40 + 70
襟翼 1	VREF 40 + 50
襟翼 5	VREF 40 + 30
襟翼 10	VREF 40 + 30
襟翼 15	VREF 40 + 20
襟翼 25	VREF 40 + 10
襟翼 30	VREF 30
襟翼 40	VREF 40

最小机动速度

737-300 - 737-500

这一部分只应用于有 EFIS 速度带显示的飞机。



在琥珀色速度显示器下部的顶端指示最小机动速度。下部琥珀色速度带的用法稍微区别于襟翼放下对襟翼收上的操作,但是,两种情况下都提醒机组,当空速在琥珀色速度带范围内时,机动能力小于全机动。

737-300 - 737-500

注: 正常情况下,当所选的 FMC 机动能力有 1.3g 或更大的抖振时,目标速度始终等于或大于最小机动速度(琥珀色速度带顶部)。在非正常情况下,目标速度可能低于最小机动速度。

737-600 - 737-900ER

注: 正常情况下,目标速度始终等于或大于最小机动速度(琥珀色速度 带顶部)。在非正常情况下,目标速度可能低于最小机动速度。

襟翼放下琥珀色速度带

对于所有襟翼放下操作(任何襟翼未完全收上时),最小机动速度是能够提供全机动能力、到抖杆 1.3G 或 40 度坡度(25 度坡度和 15 度裕度)的最小速度。琥珀色速度带顶部不随载荷而变化。

当空速减小到低于湖泊色速度带顶部时,机动能力减小。载荷为1的飞行时,在琥珀色速度带中间的速度提供了足够的机动能力或30度坡度(15度坡度和15度裕度)。琥珀色速度带底部(红色和黑色速度带顶部)对应当前载荷抖杆之前速度。如果由于操作而增加载荷,抖杆前速度增加。

琥珀色速度带上的 空速位置	机动能力	坡度	裕度	抖杆坡度
顶部	全	25°	15°	40°
中间	足够	15°	15°	30°
底部	开始抖杆。 (抖杆器在实际失速速度之前启动。有足够的裕度在不失速的情况下从抖杆中恢复。)			



最小机动速度不应与襟翼机动速度混淆。襟翼机动速度是基于飞机重量计算出来的,最小机动速度是使用迎角和当前空速计算出来的。这两个速度提供了独立的方法以保证当前空速提供了航站区最小全机动速度。

注: 在正常情况下,当前襟翼卡位的襟翼机动速度应始终等于或大于最小机动速度。在一些非正常情况下,当前襟翼位置的襟翼机动速度可能小于最小机动速度。

襟翼收上琥珀色速度带

当高度接近 10,000 英尺时,襟翼收上琥珀色速度带的功能与上面描述的 襟翼放下琥珀色速度带一样,并且琥珀色速度带代表全机动速度。由于 10,000 到 20,000 英尺马赫数增加的影响,琥珀色速度带顶部的机动速度 随高度增加而减小,但是仍然能提供足够的机动速度。接近 20,000 英尺 时,琥珀色速度带顶部显示能够提供操作人员选择的到起始抖振的裕度。



抖杆机动裕度

下图介绍了随空速变化而变化的飞机机动裕度或者到抖杆的坡度能力。 包括了襟翼放下和襟翼收上情况。

当参照以下机动裕度图时,注意:

- 水平恒速飞行中,坡度角和载荷因素(G)之间有直接关系。例如: 1.1G 对应 25 度坡度, 1.3G 对应 40 度; 2.0G 对应 60 度
- 图示的坡度机动能力假定恒速水平飞行
- 抖杆器在实际失速速度之前启动
- 襟翼过渡速度是襟翼移动到下一个与襟翼收放计划一致的位置的速度。
- 襟翼收放计划提供了接近最小阻力的速度,在爬升中接近最大爬升角速度。平飞时,它提供相对恒定的俯仰姿态,并且在不同的襟翼调定几乎不需要改变推力。
- 粗线表示襟翼形态在计划的襟翼过渡速度改变。
- 粗线上的黑点表示:
 - 为当前襟翼调定的机动速度
 - 为下一个襟翼调定的襟翼过渡速度

737-300 - 737-500

• 指示方向舵减压器(RPR)工作,并且安装了方向舵系统增强程序 (RSEP)飞机的襟翼过渡速度。

737-600 - 737-900ER

• 机动裕度根据基本的抖杆计划而定,不会因为使用防冰而进行调整。 代表放襟翼或收襟翼计划的粗线之间的范围以及一个给定的坡度角表示 水平恒速飞行中抖杆和襟翼计划之间的机动裕度。以低于指定的坡度角 来进行收放襟翼计划时,在达到该坡度前可能会发生抖杆。



影响机动裕度的条件

对于固定重量和高度,机动裕度到抖杆速度随空速增加而增加。其他可能或不会影响机动裕度的因素:

- 全重:全重增加时机动裕度减小。基础速度(V2或 VREF)随重量增加而增加,因此固定速度修正量随重量增加有微小的增加。这样会使机动能力减小
- 高度: 对于固定空速, 机动裕度随高度增加而减小
- 温度: 温度改变对机动裕度的影响可以忽略
- 起落架: 当起落架放下时,机动裕度可能会发生很小的改变。减小量可能等于或小于 2 节
- 收襟翼过程中发动机失效:减小升力并减小推力时,机动裕度会稍有减小。减小量可能等于或小于4节

737-300 - 737-500

• 防冰: 发动机或机翼防冰的使用不会对机动裕度造成影响。

737-600 - 737-900ER

• 防冰:发动机或机翼防冰的使用会减小收襟翼和放襟翼机动裕度减小。如果只使用发动机防冰,那么当发动机防冰断开时,影响会消失。如果使用机翼防冰,那么着陆之前影响会一直存在

起飞收襟翼速度计划

收襟翼过程中,应该在达到当前襟翼位置的机动速度时开始选择下一个襟翼位置调定。因此,当选择了新的襟翼位置时,空速小于该襟翼位置的机动速度。由于这个原因,当选择下一个襟翼位置时,应该增加空速。在收襟翼过程中,襟翼收上速度提供至少足够的抖杆机动裕度或 30 机动能力(15 度坡度,15 度裕度)。当飞机加速到所选襟翼位置的推荐机动速度时,提供全机动能力或至少 40 度坡度的机动能力(25 度坡度和 15 度裕度)。



737-300 - 737-500

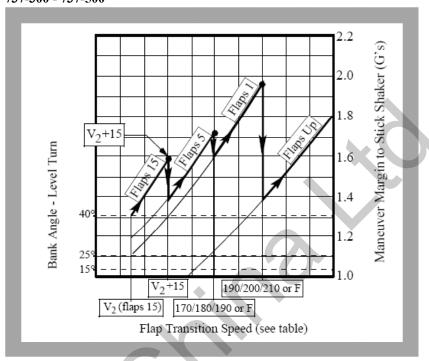
如果飞机上安装了 ADI 速度带,当前襟翼位置的机动速度在速度带上用符号 "F"表示。最小襟翼收上速度是为选择的襟翼位置提供全机动能力或 40 度坡度到抖杆的速度。对于当前襟翼位置,"F"符号可能出现在高于或低于机动速度的速度带上。在襟翼放下或收上过程中,"F"符号不出现。

737-600 - 737-900ER

在空速显示上的数字式襟翼机动速度游标指示当前襟翼位置的机动速度。



抖杆机动裕度 — 襟翼收上 737-300 - 737-500



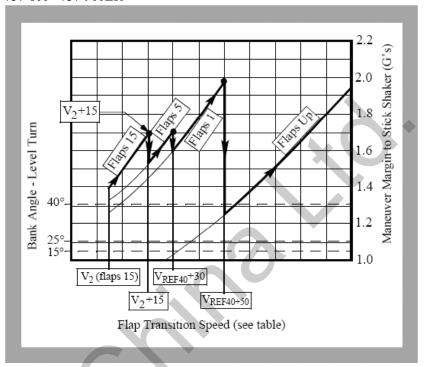
	襟翼过渡速度			<u> </u>
起飞襟翼	在或低于 117,000 LB (53,070 KG)	117,000 LB (53,070 KG)到 138,500 LB (62,823 KG)	138,500LB (62,823 KG)以上	选择襟 翼
	V2 + 15	V2 + 15	V2 + 15	5
15	170 或 F	180 或 F	190 或 F	1
	190 或 F	200 或 F	210 或 F	UP
5	V2 + 15	V2 + 15	V2 + 15	1
3	190 或 F	200 或 F	210 或 F	UP
1 (仅-300)	190 或 F	200 或 F	210 或 F	UP

"F" = 速度带(如安装)上下一襟翼位置的最小收襟翼速度 V2+15 之前坡度角限制到 15 度。



抖杆机动裕度 — 襟翼收上

737-600 - 737-900ER



起飞襟翼	速度 (显示)	襟翼过渡速度	选择襟翼
	V2 + 15	V2 + 15	15
25	"15"	Vref 40 + 20	5
23	"5"	Vref 40 + 30	1
	"1"	Vref 40 + 50	UP
	V2 + 15	V2 + 15	5
15 或 10:	"5"	Vref 40 + 30	1
	"1"	Vref 40 + 50	UP
5	V2 + 15	V2 + 15	1
3	"1"	Vref 40 + 50	UP
1	"1"	Vref 40 + 50	UP
V2+15 之前坡度角限制到 15 度。			



放襟翼计划

737-300 - 737-500

在放襟翼过程中,应该在进近时,减速到当前襟翼设置的机动速度之前选择下一位置的襟翼(襟翼过渡速度)。襟翼放下速度计划是基于在一定全重范围每个襟翼设置的固定速度,它在所有重量条件下提供至抖杆的全机动裕度。该速度计划指示在方向舵减压器(PRP)工作的情况下(无论是否安装方向舵系统增强程序(RSEP))飞机的机动速度。如果RPR不工作,参阅DDPG。

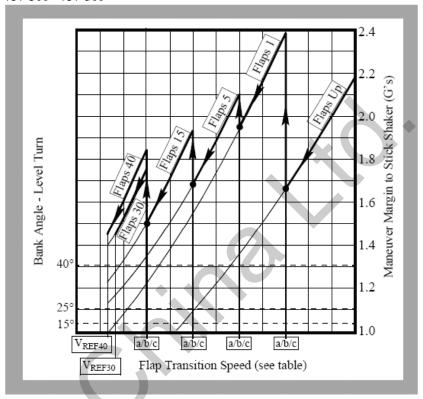
737-600 - 737-900ER

在放襟翼过程中,应该在进近时,减速到当前襟翼设置的机动速度之前选择下一位置的襟翼(襟翼过渡速度)。襟翼放下计划是基于 VREF 40 并在所有重量下提供全机动能力或最少 40 度坡度(25 度坡度和 15 度裕度)到抖杆速度。



抖杆机动裕度 — 襟翼放下

737-300 - 737-500





当前的襟翼 位置	在速度(节)的襟翼过渡 速度 a* - b* - c*	选择襟翼	所选襟翼指令速度 a* - b* - c*
收上	210 - 220 - 230	1	190 - 200 - 210
1	190 - 200 - 210	5	170 - 180 - 190
			**180 - 190 - 200
5	170 - 180 - 190	15	150 - 160 - 170
	**180 - 190 - 200		
15	150 - 160 - 170	30 或 40:	(Vref 30 或 Vref 40) + 风增
			量

a* = 在或低于 117,000 lbs (53,070 kgs)

b* = 117,000 lbs (53,070 kgs)以上至 138,500 lbs (62,823 kgs)

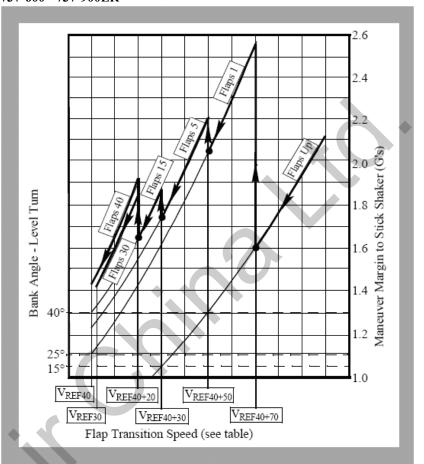
c* = 138,500 lbs (62,823 kgs)以上

**未安装 RSEP 的飞机速度。



抖杆机动裕度 — 襟翼放下

737-600 - 737-900ER



当前的襟翼位 置	速度带"显示"	襟翼过渡速度	选择襟翼	所选襟翼指令速度
UP	"UP"	Vref 40 + 70	1	"1"
1	"1"	Vref 40 + 50	5	"5"
5	"5"	Vref 40 + 30	15	"15"
15	"15"	Vref 40 + 20	30 或 40:	(Vref 30 或 Vref 40) +
				风增量



襟翼操作

收襟翼的最低高度为400英尺。

加速高度 - 双发

每个机场可能对加速高度和收襟翼高度都有具体规定。决定因素通常包括安全、越障高度、飞机性能或减噪要求等。一些营运人根据机场要求,各类运行采用标准爬升剖面,在一台发动机失效的情况下以最大高度改平飞越附近障碍物。

波音训练时,使用1,000英尺作为襟翼收上开始加速的标准高度。

加速高度 — 一台发动机失效

V1 后一台发动机失效的起飞加速高度是基于起飞后 5 分钟之内(可选用 10 分钟)加速到推荐的机翼收上速度,同时收襟翼并选择最大连续推力极限。一台发动机失效起飞后,综合大全重、起飞襟翼的调定和机场标高等因素可能需要在 400 英尺开始收襟翼。

在典型的训练重量下,飞机有足够的性能在开始收襟翼之前爬升到 1000 英尺。所以在训练时,V1 后发动机失效用 1000 英尺做为加速高度。



指令速度

737-300 - 737-500

飞行员可以通过空速游标控制钮、MCP或FMC来设置指令速度,在空速指示器上用桔红色的空速游标显示。在安装了速度带的飞机上,指令速度显示为洋红色的FMC/MCP指令速度。

737-600 - 737-900ER

飞行员可以通过 MCP 或 FMC 设置指令速度,在空速指示器上显示为洋红色的空速游标,或者在 PFD 空速显示上用洋红色的速度游标指示。

起飞

飞行员重新调速进行加速和收襟翼,或者俯仰方式接通之前,指令速度保持在 V2。在加速高度,人工选择襟翼收上机动速度。

爬升、巡航和下降

VNAV 工作过程中,由 FMC 调定指令速度,或用 MCP 人工调定。白色的空速游标(如安装)设置到进近和着陆的适当速度。

讲近

VNAV 工作过程中,FMC 将指令速度调到所选襟翼位置的机动速度,或用 MCP 人工调定。

着陆

使用自动油门时,将指令速度调到 VREF+5 节。自动油门接通时,有足够的风和阵风保护,因为自动油门的设计是在空速掉到指令速度以下时会快速调整推力,当空速超过指令速度时,会缓慢减小推力。在颠簸天气,平均推力将比需要的推力大以保持指令速度。结果是平均速度超过指令速度。

如果自动油门断开,或者计划在着陆前断开,进近速度修正的推荐方法是:在基准速度上,加上 1/2 报告的稳定的顶风分量,再加上高于稳定风的全阵风增量。1/2 的报告稳定顶风分量估算方法为:正顶风为 50%,45 度侧风为 35%,正侧风为零,它们之间的风可用插法来计算。



对风分量修正时,最大的指令速度不超过 VREF+20 节,或着陆襟翼标牌速度减 5 节,以较低的为准。该技巧提供足够的低速机动能力,并减小襟翼卸载的可能性。使用减小的着陆襟翼设置也可以增加卸载裕度。下表提供了 360 度跑道航向时风增量的示例。

报告的风	风增量	进近速度
360度 16节	8	VREF+8 节
静风	0	VREF+5 节
360/20 阵风 30	10 + 10	VREF+20 海里/小时*
060/24	6	VREF+6海里/小时
090/15	0	VREF+5 节
090/15 阵风 25	0 + 10	VREF+10 节

^{*}如果 VREF+20 超过着陆襟翼标牌速度减 5 节,使用着襟翼标牌速度减 5 节。

自动油门脱开的情况下,最小指令速度设置为 VREF+5 节。阵风修正应保持到接地,而稳定的顶风修正应随飞机接近接地而取消。

注: 顺风不使用风修正。指令速度调定在 VREF+5 节(自动油门接通或脱开)。

非正常情况

有时候,非正常检查单指示机组使用 VREF 加一个速度增量,例如 VREF15+15。如果非正常程序对 VREF 进行修正,新的 VREF 就称为修正后的 VREF,成为新的着陆 VREF(修正后的 VREF 不包括风修正)。例如:非正常检查单规定"使用襟翼 15 和 VREF15+10 着陆",那么机组应选择襟翼 15 做为着陆襟翼,在 FMC 或 QRH 中查 VREF15 的速度,然后将 10 节加到此速度中。

当自动油门脱开或计划在着陆前前脱开时,相应的风修正必须加到修正后的 VREF 中以达到指令速度,即用来进近的速度。例如:如检查单指示"使用 REF40+30 节",应将指令速度调到修正后的 VREF(VREF 40+30)+风修正(最小 5 节,最大 20 节)。



737-600 - 737-900ER

如果执行襟翼 15 落地并且需要 VREF 结冰,(VREF ICE = VREF 15 + 10),风修正不得超过 10 节。



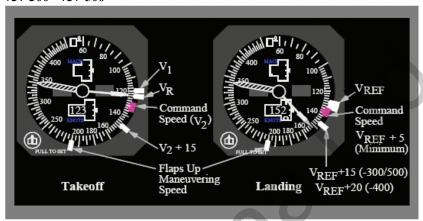


基准游标

下图显示起飞和进近时在空速指示上的基准游标位置。

游标调定(MASI)

737-300 - 737-500



起飞

1.20

白色可移动的空速游标设置在 V1、VR、起飞襟翼机动速度(V2+15),及襟翼收上机动速度。用 MCP 将指令速度设为 V2。V2 是最小起飞安全速度,能为所有起飞襟翼提供至少 30 度的坡度能力(15 度+15 度裕度)。V2+15 是所有起飞襟翼的推荐机动速度,同时是襟翼大于 1 起飞时的起始收襟翼速度。V2+15 给所有起飞襟翼提供 40 度坡度能力 0(25 度+15 度裕度 0)

讲近 — 着陆

737-300, 737-500

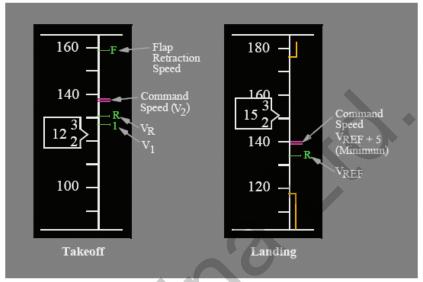
将两个白色的空速游标调到着陆襟翼的 VREF,单个的白色空速游标调到 VREF+15,另一单个的白色空速游标调到襟翼收上机动速度。737-400

■ 将两个白色的空速游标调到着陆襟翼的 VREF,单个的白色空速游标调到 VREF+20,另一单个的白色空速游标调到襟翼收上机动速度。



游标调定(EFIS/速度带)

737-300 - 737-500



起飞

当在 FMC 中输入了 V1、VR、以及全重时,空速游标自动显示 V1、VR、V2 和下一个正常收襟翼位置的最小收襟翼速度 "F"。用 MCP 将指令速度设为 V2。V2 是最小起飞安全速度,能为所有起飞襟翼提供至少 30 度的坡度能力(15 度+15 度裕度)。

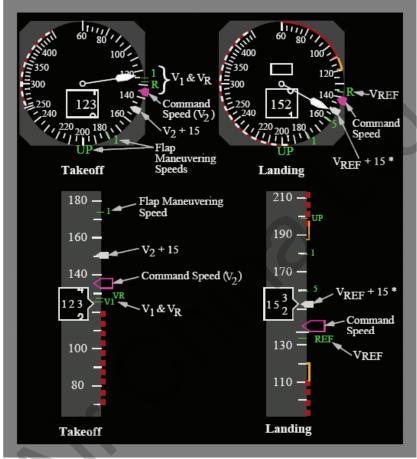
讲近 — 着陆

向 FMC 输入着陆襟翼/速度后显示 VREF。 VNAV 工作过程中 FMC 设置指令速度,或用 MCP 人工设置。



游标调定(MASI或 PFD/ND)

737-600 - 737-900ER



737-800 - 737-900ER

*CDS 模点 2004 或更晚版为 VREF+20。正确构型参见 FCOM。



紀式

向 FMC 输入了 V1、VR、以及全重后,空速游标自动显示 V1、VR 和下一个襟翼位置的最小收襟翼速度。用 MCP 将指令速度设为 V2。V2 是最小起飞安全速度,能为所有起飞襟翼提供至少 30 度的坡度能力(15 度+15 度裕度)。速度游标自动调定在指令速度以上 15 节。V2+15 给所有起飞襟翼提供 40 度坡度能力(25 度+15 度裕度)。

进近 — 着陆

737-600, 737-700

向 FMC 输入着陆襟翼/速度后立即显示 VREF 和 VREF+15。当前襟翼位置和下一襟翼位置的机动速度自动在空速指示上显示。

737-800 - 737-900ER

向 FMC 输入着陆襟翼/速度后立即显示 VREF 和 VREF+15 (CDS 模点 2004 或更晚版为 VREF+20)。当前襟翼位置和下一襟翼位置的机动速度自动在空速指示上显示。

FMC 失效时的游标设置

FMC 失效时,用速度基准选择器来设置 V1、VR 和 VREF。详见 FCOM 的 SP.10 节。



喊话

两名机组成员应清楚飞机的高度、位置和状况。

在飞行的关键阶段,特别是滑行、起飞、进近和着陆期间避免不必要的谈话。不必要的交谈会降低机组工作效率及警觉性,因此在 10,000 英尺 MSL/FL100 之下建议不要进行。在高高度机场,按需向上调整此高度。监控飞机的飞行员(PM)应根据仪表指示或观察在适当的情况进行喊话。操纵飞机的飞行员(PF)应在仪表上核实情况/位置并做出回应。如果 PM 未做所需的喊话,PF 应做出喊话。

PM 要报告指令空速或飞行轨迹的明显偏差。任一飞行员都应报告飞行 仪表的任何不正常指示(故障旗、偏离指针丢失等。

机组资源管理的一个基本原则是每个机组成员必须能够协助另一成员,或作为另一成员的后备。实施正确标准喊话是良好驾驶舱管理的主要因素。这些喊话为机组成员提供有关飞机系统以及另一机组参与性方面的所需信息。在相应的时间无标准喊话说明飞机系统或指示可能出现故障,或表示另一飞行员可失能。

进近期间 PF 应回应所有 GPWS 的语音喊话,500 英尺 AFE 以下的高度喊话除外。在最低下降高度时的标准喊话"继续"或"复飞",不应视为报高度,并且每次都必须指示。如果机组没有听到自动电子语音喊话,PM 应报出喊话。

注:如果没有自动喊话,PM可以在无线电高度 100 英尺、50 英尺和 30 英尺(其它高度按需)报告,协助建立接地点的目视高度。



标准喊话

	状况/位置	喊话 (监控飞机的飞行员,有注释的 除外)
爬升和	接近过渡高度/过渡高度层	"过渡高度/高度层,高度表重置 "(in.或 mb)
下降	高于/低于指定高度/高度层 1000 英 尺(IFR)	"1000 英尺改平"
下降	10,000 英尺 MSL/FL 100(按需减速) (IFR 和 VFR)	"10,000/FL100"



标准减话 - ILS 或 GLS 进近

状况/位置	喊话
	(监控飞机的飞行员,有注释的除
	外)
航道指针首次向内侧移动	"航道杆移动"
下滑道指针首次移动	"下滑道移动"
五边向台定位点	"外台/定位点, 英尺"
500 英尺 AFE(如适用,检查自动着陆状态	"500 英尺"(飞行指引或单套自动
信号牌)	驾驶进近)
	自动着陆状态 "FLARE ARMED"
	(仅自动着陆喊话)
	737-600 - 737-900ER
	自动着陆状态"LAND2或 LAND3或无自动着陆"
DA (II) 以上 100 节日 / 比热点冰和卧槽	
DA(H)以上100英尺(失效后消极防护的 飞机)	"接近最低下降高度"
	WESTER
看到单个的顺序频闪灯	"频闪灯"
在 AH (失效后保持操作的飞机) - 检查自	"警戒高度"
动落地状态信号牌	
在 DA(H)看见单个的进近排灯	"最低标准—进近灯/红排灯"(如
	安装)
在DA(H)-建立了合适的目视参考,即	PF: "继续"
PM 报告目视提示	
在 DA (H) - 未建立合适的目视参考,即	PF: "复飞"
PM 未报告任何目视提示或仅报告频闪灯	"我提到"
在最低下降高度喊话 - 如果 PF 无回应	找採 纵
•	(说明意图)
低于 DA (H) - 建立了合适的目视参考	"跑道入口/跑道接地区"
低于 DA(H) - 建立了合适的目视参考	PF: "落地"
低于 DA(H) - 未建立合适的目视参考,	PF: "复飞"
即 PM 未报告任何目视提示	



标准喊话 - 非 ILS 或非 GLS 进近

状况/位置	喊话
	(监控飞机的飞行员,有注释的除
	外)
VOR 或 LOC 航道偏离指示首次向内侧移动	"航道/航道杆移动"
五边向台定位点	"VOR/NDB/FIX"
500 英尺 AFE	"500 英尺"
DA (H) 或 MDA (H) 以上 100 英尺	"接近最低下降高度"
看到单个的顺序频闪灯	"频闪灯"
在 DA (H) 或 MDA (H) 看到单个的进近	"最低标准—进近灯/红排灯"(如
排灯	安装)
在 DA (H) 或 MDA (H) - 建立了合适的	PF: "继续"
目视参考,即,PM 报告看到目视提示	
在 DA (H) 或 MDA (H) - 未建立合适的	PF: "复飞"
目视参考,即,PM 未报告任何目视提示或	
仅报告频闪灯	
在最低下降高度喊话 - 如果 PF 无回应	"我操纵"
	(说明意图)
低于 DA(H)或 MDA(H) - 建立了合适	"跑道入口/跑道接地区"
的目视参考	
低于 DA (H) 或 MDA (H) - 建立了合适	PF: "落地"
的目视参考	
低于 DA (H) 或 MDA (H) - 未建立合适	PF: "复飞"
的目视参考,即,PM 未报告任何目视参考	



标准术语

下列为推荐的部分词组和短语:

推力:

- "调定起飞推力"
- "调定复飞推力"
- "调定最大连续推力"
- "调定爬升推力"
- "调定巡航推力"

襟翼设置:

- "襟翼收上"
- "襟翼1"
- "襟翼 5"
- "襟翼 10"
- "襟翼 15"
- "襟翼 25"
- "襟翼 30"
- "襟翼 40"

空速:

- "80节"
- "V1"
- "抬头"
- "调定 节"
- "调定 VREF 加 (修正量)"

737-600 - 737-900ER

• "调定襟翼 速度"



电子飞行包 (EFB)

此节提供电子飞行包(EFB)的使用指南。EFB 可以包括以下全部或部分选项。

注: 使用任何 EFB 设备过程中, 机组的注意力一定不要固定在显示上, 而分散对主要机组职责精力。

机场移动地图

机场的地图显示可以在计划滑行路线时以及滑行过程中增强机组成员的位置意识。该系统不能代替正常的滑行方法,包括直接观察滑行道、跑道、机场信号及标志、以及其它机场活动。滑行前,应当查阅 NOTAMS 和机场图(使用 EFB 航站图或纸张图),获取最新的机场状况,这包括关闭的滑行道、跑道、建筑物等等,因为在机场地图上没有标出这些临时情况。

机组一定目视观察驾驶舱外部条件,将其作为主要的滑行引导参考。使用上方为前或上方为北的机场地图,通过下列措施提高机组的位置意识:

- 核实滑行许可并协助确定滑行计划(两名飞行员)
- 监视滑行进程及方向(两名飞行员)
- 根据现在位置、前方的转弯和停止的要求来提醒并更新飞行员的滑行 (未滑行的飞行员)。

空中,可以使用上方为北(固定)的固定机场地图帮助制定脱离跑道计划,并预定到停机门或停机坪的滑行路线。

遣派放行时,若有一个机场地图显示不工作,该侧的机组成员可以保留可用的纸版机场图。在这种情况下滑行时,一名飞行员继续使用机场地图显示掌握飞机位置,而另外一名飞行员按照纸版地图监控滑行进程。放行之后,如果一个机场地图显示失效,而又没有备份的纸版地图可用时,机组应考虑让没有滑行的飞行员向滑行的飞行员提供渐进的滑行引导和位置更新,或向地面管制请求渐进的滑行指令。任何情况下,滑行的飞行员都应主要根据对机外的目视观察来滑行飞机。若两侧的机场地图显示匀不工作,使用正常的滑行程序。

注: 使用上方为前的地图时必须有 GPS 位置。



航站区域图

航站区域电子图可以用来代替纸版图表。目前电子飞行包(EFB)中还没有航路图。如果飞机放行时有一个或两个显示不工作,机组应执行MEL 中关于使用备用图表的规定。

飞机性能

输入所有相关的输入后,飞机性能包便提供类似于 AFM-DPI 数据或航空公司机场分析的特定的跑道性能信息。进近准备阶段,该系统可以提供着陆距离的咨询信息。

视频监视

机组可自行使用视频监视显示,监控要求进入驾驶舱的个人或用于公司规定的其它目的,如观察客舱或货舱。

电子记录本及其它文件

电子记录本及其它的电子文件应按照营运人规定和程序使用。

飞行轨迹指引

737-600 - 737-900ER

在飞行航迹指引(FPV)ÉI 显示相对于地平线的飞行轨迹角(FPA),以及相对于俯仰刻度中心的偏离角。这些指示使用惯性和气压高度输入。主高度显示不可靠的情况下,FPV显示的垂直飞行轨迹角也被视为不可靠。飞行员有以下几种方法来使用 FPV:

- 当不使用 F/D 或 F/D 不可用时,做为建立和保持平飞的基准。机动飞行时,调整俯仰使 FPV 对准地平线。这样会出现零垂直速度。
- 建立爬升、下降时,或在最后进近目视阶段,可交叉检查垂直飞行轨迹角。

注: 五边进近时,FPV 不指示飞机相对于跑道的下滑道。必须使用 ILS 下滑道、VASI/PAPI 或其它的方式做为正确的下滑道指示。



- 爬升或下降过程中,可以根据显示的 FPA 将雷达天线倾斜角调至适当的角度。雷达天线的倾角像 FPV 一样是以地平线为基准的。例如:爬升时,如果将雷达天线倾斜角相对地平线的角度调到跟 FPV 一样,会使雷达波束集中在现飞的飞行轨迹上。
- 如果地图显示不可用,可做为飞机横向偏离的辅助指示。FPV 移动至俯仰刻度的左侧或右侧,指示地迹相对于当前航向的位置。除非飞机安装了地平线航向指标,否则从显示上不能确定偏离量。例如:FPV向左移位表示风分量来自右侧,飞机相应地向左侧偏移。
- 空速指示不可靠时,是飞行员保持合适飞行轨迹操纵的基准。通过将 FPV 放到刚好高于、低于地平线或在地平线上,可以调整俯仰建立所 需的飞行轨迹。

注: 在参照 PLI (俯仰姿态基准显示) 时,不应使用 FPV。

垂直情况显示

737-600 - 737-900ER

垂直情况显示(VSD)(如安装)防止操纵飞机发生地形,进近,和着陆事故。这是种辅助显示,以改善环境意识。与横向 MAP 一起,创造了一个飞机平和垂直位置的清晰的图象。另外,它补充了其他安全功能,例如 GPWS。VSD 不是用来作为主要参考或作为精准地形跟随工具的。VSD 可以在飞行任何阶段使用,但是在初始爬升和进近时最有益处。当自动驾驶接通时,PF 应当考虑选择 VSD。人工飞行时,PM 也显示 VSD 或许有用处。

离场时, VSD 使机组在 GPWS 警告响起前识别可能的冲突地形更加方便。这些可能在飞机在低高度长时间飞行时有好处。爬升或下降过程中,如果垂直飞行轨迹指引监控高度限制,机组可以检查垂直飞行剖面并提前识别。

在进近时鼓励更多使用 VSD, 因为 VSD 能够帮助建立正确的下滑道。如果进近过程包含一个或多个梯度下降定位点,机组可以决定 FMC 轨迹,并且飞机当前飞行轨迹角会在或高于公布的高度上遵守正确的轨迹并清除所有梯度下降定位点。在 1000 英尺和 500 英尺专门设置的决断点帮助机组达到稳定的进近。



在使用 V/S 仪表进近过程中,机组可以使用垂直速度虚线来建立并监控垂直航迹。这会使不稳定进近或不适合的下降率被提前识别出来。

对于未建立垂直航迹 (GP 角)的目视进近,显示 3 度的基准指引。机组可以调整飞行航迹角来覆盖 3 度基准线以保持稳定的进近。

为了提高速度稳定控制,机组可以使用到目标速度范围(range-to-target speed)符号(绿点)来显示在垂直飞行航迹指引上减小超速的地方。如果未发布超速,符号不会出现。

低温高度修正

附录 A.2.1

如果外界气温(OAT)不同于标准大气温度(ISA),非标准的大气密度会导致气压高度表显示误差。与标准的温度相差越大,高度表的误差就越大。当温度比 ISA 高时,真高度比表指示的高度要高。当温度比 ISA 低时,真高度比表指示高度低。极低的温度会导致很大的高度表误差,并很可能减小越障高度。在高度表高度源之上,这些误差随飞机高度的增加而增加。

■ 当高度误差较明显时,特别是在机场附近存在高高度地形和/或障碍物同时温度很低时(-30 摄氏度/-22 华氏度或更低),考虑执行 FCOM 提供 的低温高度修正补充程序。另外,在需要考虑越障的地方,还应考虑修正航路最低高度和/或高度层。在某些情况下,温度在 0 摄氏度至零下 30 摄氏度之间应该考虑修正。

机组应该注意到:一旦遇到很低的温度,当公布的最低高度远远高于机场高度时,高度表误差可能会超过1000英尺;如果不进行高度修正会导致潜在的不安全越障高度。

结冰条件下飞行

波音飞机符合有关结冰条件下飞行的所有适航规定。要求营运人遵守结冰条件下飞行的全部操作程序。



虽然喷气运输机在结冰条件下飞行的取证的过程中有许多保守的做法,但这些做法不是想证明在严重结冰状况下可无限制地操作飞机。最安全的措施是避免长时间地在中度至严重结冰状况下飞行。

训练飞行

结冰条件下多次进近和/或连续起飞着陆可能会导致积冰远超过正常航班。由于未加温表面的积冰脱落会进入发动机,可能对发动机叶片造成损坏。



推荐的方向舵配平技巧

本章介绍两种适当配平方向舵的技巧。假设飞机处于正确操纵之下并在 正常巡航之中。主配平技巧只使用方向舵配平使驾驶盘处于水平状态, 这种方法是可接受的,也是配平飞机最行之有效的方法。它接近于最小 阻力的情况。正常情况和许多非正常情况都可以使用此技巧。对于像发 动机失效的一些非正常情况,这种技巧是最好的方法,它可以提供接近 最小的阻力。

出现由于横滚不平衡而造成的横滚时,备用配平技巧可以提供更精确的 配平。此外,如果主配平技巧造成了不可接受的坡度或过大的方向舵配 平,这种技巧概括了所采取的步骤。备用配平技巧参考坡度指针,使用 方向舵和副翼配平来抵消横滚配平飞机。

注: 出现较大的配平需求说明可能需要维护措施,应在飞行记录本上记录。

配平技巧产生的阻力因素

如果驾驶盘偏转至扰流板升起的位置,会明显增大空气阻力。另外,任何导致扰流板提前升起的操作误差会造成每个配平单位阻力明显增大。 这些情况会增加燃油消耗。如果无扰流板偏转,较小的不配平状况对燃油流量的影响小于1%。

注: 明显的燃油不平衡、飞机损坏或飞行操纵系统故障可能需要副翼配平。

方向舵主要配平技巧

推荐在使用方向舵主配平技巧过程中(仅使用方向舵配平)自动驾驶仪保持接通。完成这一技巧后,如果自动驾驶仪断开,飞机应保持恒定航向。

下列步骤是方向舵主配平技巧:

- 调定对称推力
- 如需要, 平衡燃油



- 确定自动驾驶仪接通在 HDG SEL 方式,并稳定至少 30 秒
- 向驾驶盘低的一侧配平方向舵直至驾驶盘指示水平。应当使用驾驶盘 上端的指示确认驾驶盘水平。驾驶盘水平时飞机正确配平(指数为 零)。随着速度、全重、或高度的改变,配平需求也可能改变。配平 正确的情况下,可能会略有一些前侧滑(坡度指针指示略有坡度), 侧滑仪略有一点偏转,这是可以接受的。

备用方向舵配平技巧

如果主配平技巧产生不可接受的坡度、过量的方向舵配平或如果需要更 精确的双轴配平,使用备用方向舵配平技术。

下列步骤是备用方向舵配平技巧:

- 调定对称推力
- 如需要, 平衡燃油
- 核实方向舵配平为零
- 确定自动驾驶仪接通在 HDG SEL 方式,并稳定至少 30 秒
- 向驾驶盘教低的一侧配平方向舵直到坡度指示水平(坡度指针无坡度 角指示)。逐步增加方向舵配平,每次配平输入之后让坡度稳定。大 的配平输入不易协同。坡度指示上的坡度指示零时,飞机正确配平。 如果正确操纵飞机,驾驶盘应接近水平。驾驶盘实际位置表示飞机在 自动驾驶接通情况下的实际的副翼(横滚)配平的位置。

完成备用方向舵配平技巧之后,若断开自动驾驶仪飞机可能会出现横滚趋势。用天地线指针作参考,保持机翼水平。使用副翼配平电门,配平掉所有的驾驶盘上的力。如果配平正确,飞机会保持恒定的航向,并且驾驶盘/杆上的副翼配平读数与自动驾驶仪接通时见到的一致。副翼配平需要额外的时间,所以应在最后进近之前完成。



飞行管理计算机/CDU

飞行管理系统向机组提供导航和性能信息,这大大地降低了机组的工作负荷。按要求操作系统,包括正确的飞行前准备和飞行中及时修改才能完全减轻工作量。空中做任何修改后,必须经常监控 FMC 引导。如果在工作量较大、或空中交通活动密集区域更改飞行计划,机组应毫不犹豫返回到 LNAV/VNAV 以外的其它方式。

飞行前,所有飞行计划或与 FMC CDU 有关的性能,必须由一个飞行员输入,由另一飞行员进行核实。空中由 PM 完成 FMC CDU 的改变,并在得到 PF 证实后才能执行。

FMC 航路核实技巧

FMC 输入航路后,机组应核实输入的航路是否正确。有几种技巧可以进行核实。机组应比较:

- 将申请的飞行计划与在航路页面上输入的航路和航路点比较
- • 将计算机飞行计划总距离和预计剩余燃油与进程页面上的 FMC 计算的至目的地距离和在目的地的剩余燃油比较

长航线和跨洋航线,机组应用航段页面上的每个航段与计算机飞行计划 进行交叉检查,确定航路点、磁航迹或真航迹以及航路点间的距离一致。 如果上述提到的情况出现不一致,修正航段页面使其与申请的飞行计划 航段相符。在计划方式交叉检查地图显示也可协助核实飞行计划。

FMC 性能预测 — 非正常形态

FMC 性能预测是基于飞机处于正常形态。这些预测包括:

- 爬升及下降轨迹预测,包括爬升顶点及下降顶点
- ECON、LRC、等待及单发速度
- 高度能力
- 梯度爬升点
- 在航路点、目的地或备降场的剩余燃油
- 在航路点、目的地或备降场的预计到达时间
- 可用等待时间。



如果在非正常形态下飞行,例如起落架放下、襟翼放出、扰流板放出、起落架舱门打开等,这些性能预测不准确。FMC 的爬升及下降轨迹预测不可用。

不要使用 FMC 燃油预测。巡航燃油预测是基于光洁的形态。在其它形态下,燃油消耗可能会明显高于预测。

注:对于非正常形态,进近可以使用 VNAV PTH 操作。

如果在 VNAV 巡航页面输入当前速度或马赫数,可以得到精确的预计到 达时间。机组可以根据当前燃油流量指示计算在航路点或目的地的预计 剩余燃油,但要经常更新。有关起落架放下高度能力以及起落架放下巡 航性能的相关性能信息可以查阅 ORH 的 PI 章节。

737-600 - 737-900ER

如果保持 FMC 等待速度,只有在光洁形态下可用等待时间才准确。

RNAV 操作

此部分提供了与 RNAV 相关的术语定义,并描述了包含径向线到定位点 (RF) 航段, 航站 (SID 和 STAR), 航路上和进近操作的飞行导航阶段 的基本概念。

RNAV 或地区导航是一种导航方法,这种方法允许飞机在任一需要的航迹上基准的 NAVAIDS 或在独立系统能力限制范围内或结合这些能力飞行。

所有波音飞机的 FMC 能够执行 RNAV 操作。至于导航精度,这些 FMC 的差别仅在于演示的 RNP 能力,以及使用 GPS 更新的能力。

737-300 - 737-500

注: RNAV 进近可能适用于使用飞行指引或自动驾驶接通的非 EFIS 飞机。RNAV 进近只有根据具体情况分析。

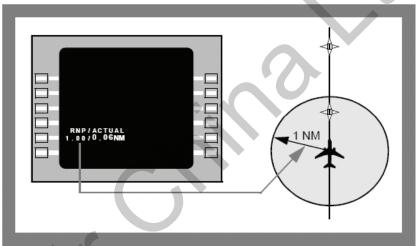


航路上的操作可分为跨洋和境内。跨洋 RNAV 要求在相关的 MNPS 指南中有详细的介绍,例如太平洋或北大西洋手册。特殊航路或区域的操作根据航路间隔要求提供 RNP。对于所有能够进行 GPS 更新的 FMC,或者不能进行 GPS 更新但是在之前六小时内接收到最后一次无线电更新的 FMC,RNP10 航路适用。

总之,跨洋操作需要双部导航系统(双部 FMC,或者单部 FMC 加上备用导航能力)。

RNP 和 ANP 定义

■ RNP(要求导航性能)是为航路、离场或进近程序制定的导航性能。它是一种为在规定空域操作提供的导航性能精度,飞机必须在 95%时间内都在规定空域其内。以海里显示。所有 RNP 基础程序都有相关 RNP 级别,这个级别在程序图中公布。



跨洋 RNP 一般是 4.0 或更高。境内航路 RNAV 操作取决于无线电更新 (DME-DME)源是否支持境内 RNP。只要 DME-DME 或 GPS 更新生效, 波音 FMC 完全支持下列境内 RNP 操作。

- 美国及加拿大 RNP2.0 或更高, RNAV-1 和 RNAV-2
- 欧洲 B-RNAV (RNP5.0)
- 亚洲 按航路或区域规定(如: RNP4或 RNP10 航路)
- 非洲 按航路或区域规定

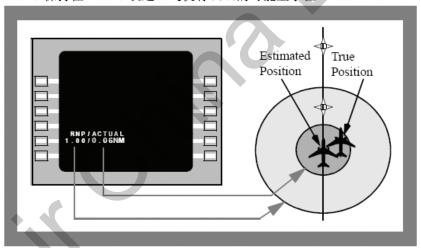


DME-DME 或 GPS 更新生效时, 航站 RNP 操作(SID、STAR 及过渡)与所有的 FMC 兼容, 规定如下:

- 美国及加拿大 RNP1.0 SID 及 STARS
- 欧洲 P-RNAV (RNP1.0)。

只要 DME-DME 或 GPS 更新从进近一开始生效,并且进近 RNP 等于或大于 AFM 中的最小演示 RNP, RNAV 进近与所有 FMC 兼容。如 GPS 更新不生效,在某些 RNAV 进近上公布的限制可能禁止其使用。进近 RNP 可以低到 0.10 NM。

对于进近,如果 DME-DME 更新生效同时没有 GPS 更新,所有波音 FMC 都有 RNP0.5 的能力。关于 RNAV 进近的技巧,详见本手册进近章节。ANP(实际导航性能)是 FMC 计算的以海里为单位的飞机位置可靠性。它是一种为机组描述了飞机实际位置上预计区域半径的状况信息。该系统使用最佳可用的传感器以减少位置偏差。机组或自动飞行系统必须使用LNAV 保持在 RNAV 轨迹。飞机有 95%的可能显示在 ANP。



RNP 基本概念

附录 A.2.1



RNP 是伴有机载导航性能监控和警告的 RNAV 操作。RNP 是为保证 RNAV 系统导航能力而开发的,RNAV 系统可以为位置更新使用多个传感器。RNP 等级内的导航性能保证了空中交通和地形间隔。RNAV (RNP) 程序必须按公布的导航数据飞行。不允许飞行员定义航路和水平或垂直航路修正。

RNAV (RNP) SAAAR(飞机和机组授权特别要求(Special Aircraft and Aircrew Authorization Required))或 AR(授权要求(Authorization Required))程序是需要特殊飞机和机组授权的 RNP 进近。RNP SAAAR或 AR 是有特殊性能和能力级别的 RNAV 程序。障碍评估 RNP SAAAR或 AR 标准是弹性的,并且适合于唯一的操作环境。

FMC 把下列之一作为显示的 RNP:

- 默认的 RNP 如果导航数据库中没有 RNP,也没有人工输入一个值,FMC 设定并显示 FMC 默认值
- 导航数据库 RNP 根据与程序有关的值显示 RNP 值(如可用)。这 些值可能专门针对某一航段或航站程序
- 人工输入的 RNP 改变或删除前一直保留。

如果某一航路或程序所显示的 RNP 不准确,可能需要人工输入 RNP。如果设置的 RNP 小于该程序、空域或航路所规定的值,可能产生干扰性的机组警告。如果设置的 RNP 大于某一程序或航段规定的值,不正确的 RNP 可能产生机组警告(如果超过规定的 RNP)。RNP 在公布的在飞程序上描述。

如 FCOM 的介绍,FMC 计算并显示 ANP。如果 ANP 超过 RNP,会提供机组警告。如果在公布了 RNP 的航路或航站区域出现这种情况,机组应该核实位置,证实可以更新,可以考虑申请备用指令。这就意味着可能改变为非 RNP 程序或航路,或变成 RNP 高于显示的 ANP 值的程序或航路。如果在 RNAV 进近中,机组应该执行复飞,除非建立了适合的目视基准。机组应该注意到,ANP 只与 FMC 位置精度有关。航路或程序航迹的水平偏移在 FMC 上用 XTK 值(交叉航迹)表示。正常 XTK 应该在 RNP 操作期间不超过 1.0 x RNP。所有的 RNP 操作要求使用 LNAV。为了减小交叉航迹误差,建议使用自动驾驶。过大的交叉航迹误差不会产生机组警告。



737-600 - 737-900ER

注: 当水平或垂直偏差超过预设的数值时,NPS 系统(如安装)在PFD上提供警告。具体的NPS 系统指示和介绍参阅FCOM。

通常,一个航段或程序航段是以它需要的宽度定义的。对于 RNP 操作,航路宽度通常至少等于从 LNAV 航道的任意一边起 2.0 x RNP。规定的宽度由最小越障或交通管制要求确定。如果在 LNAV 过程中同时自动驾驶仪接通,超出最大偏离值的可能性很小。对于每种机型,AFM 提供了最小演示 RNP 值。这些最小值根据 LNAV,飞行指引和自动驾驶仪的使用,以及 GPS 是否是生效的位置更新源而定。

RNP 操作要求与 RNP 值一致的航迹保持。使用自动驾驶仪和 LNAV 通常可以提供要求的轨迹保持精度。对于 RNAV (RNP)进近程序,VNAV PTH 通常需要在 VIP (VNAV 切入点)或 FAF 外垂直引导。这些程序显示仅 LNAV/VNAV 进近最低下降高度,不允许使用仅 LNAV 方式。单独使用飞行指引不能提供足够的引导来精确保持轨迹。

737-600 - 737-900ER

注:如果自动驾驶仪不可用,机组应使用飞行指引以及在导航显示上出现的其它线索(位置趋势矢量、飞机符号、以及数字式交叉航迹偏差),并且至少一个地图设置在10NM范围。

到定位点径向线(RF) 航段

RF 航段类似于 DME 弧,是由恒定的径向线航道连接的航路点。这些是在航站程序上显示的,在两个或两个以上航路点之间的弧线航迹。关于使用 RF 航段的部分考虑:

- 在部分直线航段或部分径向线较小的 RF 航段上可能显示了最大速度。因为 AFDS 保持 RF 航段的能力取决于地速和最大可用坡度角,所以机组一定要遵守该限制。在大顺风条件下,地速可能导致达到最大坡度角。在这种情况下,如果超过最大 RF 速度,可能发生过量的偏航。
- 不要用直飞到 RF 航段来开始一个程序。当飞机机动加入 RF 航段时可能会产生过大的偏离。正常情况下,在 RF 航段之前会有一个到定位点航迹航段,帮助保持 RF 航段。



• 如果在一个 RF 航段的第二个航路点切入航道或直飞到航路修改会删除一个 RF 航段

737-300 - 737-500

• 如果在 RF 航段上执行复飞,须立即重新选择 LNAV,防止过大的航 道偏移。GA 横滚方式是航迹保持方式,如果保持接通,与低 RNP 操作不兼容。LNAV 重新接通之前,操纵飞机的飞行员必须用地图显 示作参考,持续保持 LNAV 航道。

737-600 - 737-900ER

• 如果在 RF 航段上执行复飞,须立即重新选择 LNAV(或者核实 LNAV 已经为装有 TO/GA 到 LNAV 功能的飞机再次接通,) 防止过大的航道偏移。GA 横滚方式是航迹保持方式,如果保持接通,与低 RNP 操作不兼容。LNAV 重新接通之前,操纵飞机的飞行员必须用地图显示作参考,持续保持 LNAV 航道。

如果发生暂时性 FMC 丢失,当 FMC 回到正常运行时,生效的 RF 航段会不连续出现。一旦航路生效,并且按压了 EXEC 键,如果条件允许,需要使用 INTC ARC 功能来获得 RF 航段 LNAV 截获。

在非 WGS-84 基准数据的空域使用 GPS

附件 A.2.1

在非 WGS-84 空域,用于测定导航数据库位置信息的本地区数据(以位置为基础)可能与使用 WGS-84 数据的测定有相当大的位置误差。对飞行员来说,这意味着跑道、机场、航路点、助航设备等的位置可能不如 地图显示上描述的那样精确,并且可能与 GPS 位置不一致。

一个世界范围的勘测确定了在 SIDS、STARS 和航路导航过程中接收 GPS 位置更新时使用 FMC 符合在非 WGS-84 空域的要求导航精确度。此导航位置精度对进近来说可能不够精确,因此 AFM 要求,"除非使用其它适当的程序",否则机组在非 WGS-84 空域进近时要抑制 GPS 位置更新。



气象雷达和地形显示政策

只要在将飞的飞行轨迹附近可能存在恶劣天气和地形/障碍物,一名飞行员应监控气象雷达显示,另一名飞行员应监控地形显示。在夜航或者 IMC 条件下飞行,在附近有地形/障碍物的机场进近、离场,以及任何时候在无雷达空域飞行时,建议使用地形显示。

注:不时地使用地形显示,对提高机组的地形/环境的感知意识会有帮助。

AFDS 指南

机组成员必须相互配合,以便于安全、有效地操纵飞机。

只有当飞机在配平状态, F/D (如果 F/D 在 ON 位) 指令能基本满足,并且能够控制飞机的飞行轨迹时,才能够尝试接通自动驾驶仪。在适航认证和设计上,自动驾驶不能够修正严重失去配平的状况,或者将飞机从不正常的飞行条件和/或不正常姿态下改出。

自动油门的使用

在起飞和爬升过程中,无论是自动还是人工飞行,建议使用自动油门。 在所有其它飞行阶段,建议只有当自动驾驶仪接通在 CMD 的情况下才 使用自动油门。

737-600 - 737-900ER

在单发飞行过程中,波音建议脱开自动油门,并将失效发动机的油门保持在 CLOSE(关闭)位置。这样可以帮助机组识别失效的发动机,减少预料之外的推力改变。

737-600 - 737-900ER

注: 部分飞机上的自动油门逻辑允许自动油门在单发过程中保持接通。

自动油门 ARM (预位) 方式

因为该功能不容易理解,所以通常不推荐使用自动油门预位方式。自动油门预位方式的主要功能是一旦飞机减速到最小机动速度时可以提供最小速度保护。而自动油门的其它常用功能,如阵风保护等,通常不提供。执行非正常检查单通常不应使用自动油门预位方式。一些影响机动速度的故障通常会导致自动油门保持大于进近速度的速度。



人工飞行

PM 应按 PF 的要求选择 AFDS 方式。ATC 指令的航向和高度改变以及与襟翼位置改变相关的速度选择可以不需要专门的指示。但是,应报告这些选择,如: "航向 170 调定"。PF 必须清楚正在执行这些改变。要求两个飞行员意识到所有新的选择,同时让一名飞行员专心于飞行轨迹的控制,这样可增强整体飞行安全性。

确保飞行指引仪的所选方式与所需的机动适应。如果不按飞行指引飞行, 必须关掉飞行指引仪。

自动飞行

自动飞行系统能增强操作能力,提高飞行安全度,减小工作负荷。自动进近和着陆,III 类运行以及高效燃油的飞行剖面都是由自动飞行系统所提供的增强操纵能力的范例。最大和最小速度保护是提高安全度的众多功能之一,同时 LNAV,VNAV 及 VNAV 仪表进近是部分减小工作量的功能。自动化有不同的等级。飞行员可选择能最大程度增加安全性并减小工作负荷的自动化等级,达到上述目标。

注: 在使用自动驾驶仪时,PF 选择 AFDS 方式。PM 可选择新的高度,但须保证 PF 意识到任何所做的改变。两个飞行员必须监控 AFDS 方式信号和现行的 FMC 飞行计划。

在决大多数情况下,自动飞行系统都可以产生良好的效果。偏离预期的性能一般都是由于机组对其操作原理缺乏全面的了解而造成的。自动系统没有按照预期工作时,飞行员应降低自动化等级,直到正确地控制了飞行轨迹并达到飞机的性能。例如,允许进近时,如果飞行员没有选择退出等待功能,飞机不是开始进近而是转向等待航线的背台方向。在这一点上,飞行员可以选择航向选择,并在使用其它自动功能的同时继续进近。另一个例子,在爬升或下降过程中,VNAV接通,如果飞机出现非预计的改平,可以选择 LVL CHG 继续爬升或下降,直到可以修改FMC。



飞行员尽早的干预可保证飞机的性能并防止飞行轨迹降级。一旦可能需要人工飞行来保持正确的飞机操纵,降低自动化级别。只有确保飞行得到控制之后,飞行员才能试图恢复较高的自动化级别。例如,如果在爬升或下降过程中需要临时改平,使用 AFDS 可能无法尽快完成。PF 应脱开自动驾驶仪,在所需的高度人工改平飞机。改平后,在 MCP 设置所需高度,选择适当的俯仰方式,然后重新接通自动驾驶仪。

推荐的俯仰和横滚方式

如果 LEGS 页面和地图显示反映了正确的顺序和高度,推荐使用 LNAV 和 VNAV。如果不用 LNAV,可以使用适当的横滚方式。当不用 VNAV 时,建议使用以下方式:

高度改变大于等于 1000 英尺时建议用 LVL CHG 改变高度。如果高度保持小于 1000 英尺,建议用 V/S 方式。

在进场过程中,如果受到非计划的速度或者高度限制,继续使用 VNAV 方式可能会导致工作量增加。如果出现这种情况,按需使用 LVL CHG 或者 V/S 方式。

使用 VNAV 调定 MCP 高度技巧

当为公布的仪表离场,进场和进近使用 VNAV 时,下列推荐应在满足最小高度的同时避免不必要的改平。如果在高度限制内航路点不是间隔很近,推荐正常 MCP 高度调定技术。

对于高度限制间隔很近的离场、进场和进近,机组的工作量受到严重影响并且要担心不必要的改平,运营人可以批准使用备用 MCP 高度调定技巧。

注: 当使用备用 MCP 高度调定技术时,选择俯仰方式而不是 VNAV PTH 或 VNAV SPD 将会有违反高度限制的危险。

对于以俯仰方式而不是 NAV SPD 或 VNAV PTH 爬升或下降,MCP 高度必须调定在下一个高度限制或按照在仪表进近的 FCOM 中的公布调定。



正常 MCP 高度调定技巧

下列 MCP 高度调定技巧通常当航高度限制的路点间隔不是很近时,在公布的仪表离场,进场和进近时使用。

- 在爬升时,应当在 MCP 调定最大或硬性高度限制。最小穿越高度不需要在 MCP 调定。如果不能满足最小高度限制,FMC 会警告机组
- 下降过程中,调定 MCP 高度到下一个限制或指令限制中先达到的。
- 当保证满足限制,并且得到下一个限制的许可时,在达到限制之前, 重新调定 MCP 到下一个限制。

例如(过渡高度 FL 180): 如果指令是从巡航高度"经过下降"STAR,在 FL 190和13,000英尺有公布的高度限制,开始在 MCP 上调定 FL 190。下降接近 FL 190时,如果机组确定飞机到对应航路点时将在或高于 FL 190,MCP 上调定 13000英尺。在接近 13000英尺时重复以上步骤,等等。

备用 MCP 高度调定技巧

附录 A.2.2

▲ 在公布的离场、进场和进近过程中,如果高度限制间隔很近导致机组的工作量增加并且担心不必要的改平时,运营人可以批准使用下列 MCP▲ 高度调定技巧:

- 对于离场,调定最高的间隔点限制
- 对于进场,开始先调定到最低的间隔点高度限制或 FAF 高度中较高的一个。

AFDS 方式控制面板 (MCP) 故障

在空中曾经出现过各种 AFDS 俯仰或横滚方式(例如 LNAV、VNAV 或 HDG SEL)不能选择,或者不能正常工作的事件。更主要的是,此类故障没有失效信号显示。此类故障可能是由于 MCP 硬件(电门)故障导致的。

如果发现 AFDS 异常,飞行员选择的单个 AFDS 方式不能正常对应 MCP 电门的选择,可以断开自动驾驶仪并关断两部自动驾驶仪电门,尝试恢复这类故障。这样会清除所有接通的 AFDS 方式。当重新接通一部自动驾驶仪,或者接通一部飞行指引电门时,应接通 AFDS 默认的俯仰和横滚方式。需要的 AFDS 俯仰和横滚方式可能又可以选择了。



如果该措施不能纠正故障,可以选择备用的俯仰或横滚方式来保持所需的飞行轨迹。下表介绍了几种情况:

失效或故障的自动驾驶仪 方式	推荐的自动驾驶仪备用方式或机组技巧
HDG SEL	设置所需航向,脱开 AFDS 并人工横滚,在所需的航向上保持机翼水平,然后重新接通 AFDS。AFDS 将保持建立的航向。
LNAV	用 HDG SEL 将飞机航迹保持在洋红色的 FMC 航道上。
VNAV SPD 或 VNAV PTH (爬升或下降)	使用 LVL CHG 或 V/S。五边下降时选择 V/S。
VNAV PTH(巡航)	使用高度保持。如果不能直接选择高度保持,使用 LVL CHG 自动过渡到高度保持。
VOR/LOC	使用 LNAV。参照航向道原始数据监控并进近。
G/S	737-300 - 737-500 ILS 进近时使用 V/S 或 VNAV PTH 下降。 参照下滑道原始数据监控并进近。 737-600 - 737-900ER ILS 或 GLS 进近时使用 V/S 或 VNAV PTH 下降。参 照下滑道原始数据监控并进近。

抬头显示

737-600 - 737-900ER

抬头显示(HUD)是一个显示系统,该系统允许飞行员在所有飞行阶段保持抬头,目视,同时始终监控性能和飞行轨迹指引信息。在任何时候都推荐使用 HUD,由于 HUD 加强了机组在保持目视观察时监控飞机行动 ■ 和性能的能力。在 HUD 的使用上没有限制。

在进近时使用 HUD 可以在进近和接地时加强航迹控制的准确性。虽然使用抬头航迹指引可以减少接地下沉率,水平误差和航迹误差,但是着陆还是依靠目视基准完成。



装有双 HUD 的飞机允许 PM 全部注意力集中到飞机性能和与 PF 格式一样的飞行指引信息上。这能使 PF 更加快速地明白自己需要采取的行动,从而为剩余的交叉检查项目提供了更多时间。这种为两个驾驶员提供的抬头,目视监控能力是装有双 HUD 和单 HUD 飞机最大的不同。

新的 HUD 使用者有可能只注意信息中的其中一部分(例如 HUD 符号),从而忽略了其他信息。(例如外部环境)。下列技巧可以帮助机组更好的使用 HUD:

- 调节亮度以便驾驶员能够看到 HUD 上的符号并识别。
- PF 浏览 HUD 信号以使用正常的外部提示
- PM 使用连续巡视技巧
- 随着 HUD 的使用和注意力转移技巧的练习, 驾驶员会更加不容易被 影响。

注: HUD 上的飞行指引仪方式显示和 FMA 上的 F/D 方式显示相似,预位方式可能不显示除外。

HUD 可以在任何高度使用。在 HUD 上的地平线线只在 0 英尺 AGL 时根据实际地平线校准。随高度增加,可以看到实际地平线和 HUD 上的地平线分离。分离是由于地球的曲率造成的。在巡航高度,HUD 上的地平线与实际地平线上的分离更加明显。

在飞行各阶段使用 HUD 的技巧在本手册有应用的章节会有详细描述。

飞行员失能

与其它常规训练的非正常情况相比,飞行员失能的事件发生得更为频繁。这种情况在各年龄段的飞行员和各飞行阶段中都曾发生过。失能的形式有很多,从猝死到轻微或部分丧失脑力或体力功能。轻微失能最为危险,发生也最频繁。失能的后果包括丧失功能、到昏迷甚至死亡。



及早发现飞行员失能的关键是在驾驶舱操作过程中经常使用机组资源管理理念。正确的机组配合包括使用口头交流进行检查和交叉检查。坚持标准的操作程序和标准剖面有助于发现问题。当一名机组成员不回答与标准程序或标准飞行剖面重大偏离有关的任何口头交流时,应考虑怀疑其发生严重或轻微失能。任何机组成员未对第二次要求作出回答或不作检查单回应,都应查明原因。

如果感觉不适,应使另一名飞行员知道并让该飞行员来操纵飞机。飞行中,机组成员应警惕另一机组成员失能。

确认飞行员失能后的机组措施

如果一名飞行员证实另一名飞行员失能,他应接替其操纵飞机,并检查 ****关键的控制和电门位置。

- 确认飞机得到控制后,接通自动驾驶以减轻工作量。
- 宣布进入紧急状态。
- 利用客舱服务员(如可用)。可能的话,尽量限制失力的飞行员,将 其座椅移到全后位。可以使用肩带锁来限制失能的飞行员。
- 重新安排驾驶舱飞行员职责,准备着陆。
- 考虑得到飞机上其他飞行员或机组成员的帮助。

中到大雨、冰雹或雨雪中飞行

即使遭遇最严重的降水,飞机也能够安全运行。但是,进入中到大雨、冰雹或雨雪可能严重影响发动机工作,所以应该尽量避免。如果进入中到大雨、冰雹或雨雪,减小空速可以减少整个降水吸入。另外,保持增加的最小推力设置可以提高发动机吸入降水的容限,提供额外的失速裕度,并减小发动机不稳定或推力损失的可能性。

其它信息参见中到大雨、冰雹或雨雪飞行的补充程序。补充程序建议机组考虑起动APU(如可用),因为可以快速提供备用电源和气源。



穿越颠簸气流

在任何情况下都应该尽量避免严重颠簸。然而,如果遇到严重颠簸,可以使用 FCOM 补充程序中的严重颠簸程序。穿越颠簸气流的速度提供了在严重颠簸气流中高/低速度的裕度。

在人工飞行中,保持机翼水平,并柔和控制飞机的姿态。把姿态指示器作为主仪表。在剧烈的上升和下降气流中,可能会发生大的高度改变。不要进行突然或大的操纵输入。在建立了穿越速度的配平设置后,不要改变俯仰配平。允许高度和空速有所改变,并保持姿态。然而,不要让空速下降并保持在穿越颠簸气流空速以下,因为失速/抖振裕度已经减小了。以小于正常的坡度进行机动飞行。调定穿越颠簸速度的推力并避免大的推力变化。在已知的颠簸区域,应该尽量长时间地推迟放襟翼,因为在襟翼收上的情况下,飞机能够更好地承受阵风负荷。

正常情况下,当遇到中度颠簸时,不需要改变巡航高度或空速。如果在 巡航推力限制下飞行,可能很难保持巡航速度。如果发生这种情况,可 以选择一个更大的推力限制(如果有)或者下降到一个较低的高度。



地面操作	第 2 章
目录	TOC 节
序言	2.1
飞行前	
起飞简令	
推出或拖出	
滑行	
滑行概述 驾驶舱视野	2.4
推力使用	2.4
用反推推飞机	2.5
滑行速度和刹车	2.5
防滞不工作	2.6
前轮/方向舵脚蹬操纵	2.6
转弯半径和起落架轨迹	2.6
滑行转弯的目视提示与技巧	
180 度转弯	2.8
滑行 — 恶劣天气	
单发滑行	





地面操作 第 2 章

序言

本章介绍了地面操作期间,包括推出、发动机起动和滑行时推荐的操作方法和技巧。同时还强调了恶劣天气下的滑行操作。本章推荐的操作方法和技巧改进了机组的配合,增强了安全性并为标准化提供了基础。

飞行前

737-600 - 737-900ER

起飞后空速和高度表指示不稳定或不准确应该是由于飞机在地面时结冰堵塞静压孔引起的。降水或者除雪后的水流可能在静压孔上或附近结冰。结冰堆积会干扰经过静压孔的气流,导致空速和高度表读数误差,有时静压孔看起来很干净也可能发生这种情况。因为空速管加温时静压孔和周围的表面没有被加温,所以飞行前检查要非常仔细,清除静压孔周围的所有污染物。

737-300 - 737-500

起飞后空速和高度表指示不稳定或不准确应该是由于飞机在地面时结冰堵塞静压孔引起的。降水或者除雪后的水流可能在静压孔上或附近结冰。结冰堆积会干扰经过静压孔的气流,导致空速和高度表读数误差,有时静压孔看起来很干净也可能发生这种情况。因为空速管加温时静压孔和周围的表面没有被加温,所以飞行前检查要非常仔细,清除静压孔周围的所有污染物。

如果飞机遭遇了冰点降水,机组在外部安全检查时应该尤其注意静压孔。静压孔上的透明结冰可能很难察觉。如有疑虑,请求维护人员的帮助。

起飞简令

起飞简令应该尽快完成,否则将影响起飞的最后准备。



起飞简令介绍离场飞行轨迹,强调预计航迹和高度限制。其前提是使用 正常程序。因此不必对正常或标准的起飞程序作简令。当起飞和/或离场 的任何因素与常规使用的情况不同时,可要求额外的简令项目。这些因 素包括:

- 恶劣的天气
- 不利的跑道条件
- 特殊的减噪要求
- 使用最低设备清单放行
- 特殊单发离场程序(如适用)
- 其它必需复习或确定机组职责的情况。

推出或拖出

附录 A.2.2

推出和拖出可能对地面人员产生严重危害。在推出或拖出过程中,曾出现很多起人员被飞机机轮辗压的事故。驾驶舱和地面人员之间的良好沟通对安全操作至关重要。

推出或拖出包括3个阶段:

- 定位并连接拖车和拖把
- 移动飞机
- 断开牵拖把

带耳机的工作人员经常在前轮附近走动,是在大多数事故中受伤或死亡的受害者。减少这类事故发生的关键是执行前轮附近无人员的程序。

注: 通常飞机推出或拖出时,飞机上所有的液压系统已经增压,前轮转 弯锁定销已锁上。



飞机移动前,机长应确认所有相应的检查单都已经完成。所有旅客已就座,舱门都已关闭,以及所有的供应设备已离开飞机。拖车和拖把连接后,向地面管制申请推出或拖出指令。可以在推出或拖出飞机期间完成发动机起动,或延迟到飞机推出或拖出结束后。地面人员应该佩戴耳机进行观察,并将任何可能危及安全的因素向机组通报。

注:在信号员允许飞机滑行前,飞机不能从登机门或推出位置开始滑行。

滑行

滑行概述

滑行期间机场图应放在两名机组成员都方便拿取的地方。以下原则有助于安全有效的滑行:

滑行前

- 两个机组成员都要证实 FMC 己输入正确的停机位。
- 简令机场滑行图和相关图表的适用项目。
- 确保两个机组成员都清楚预计的滑行路线。
- 记录下收到的滑行许可。

滑行期间

- 按机场平面图渐进滑行。
- 在低能见情况下, 报出所有地面信号以核实位置。
- 在不熟悉的机场,可以考虑要求引导车的帮助,或请求逐步的滑行指示。
- 使用标准无线电用语。
- 复读全部指令。如果任一机组成员怀疑收到的指令,通过记录或与 ATC 核实滑行路线。如果对指令有怀疑,停住飞机。
- 当对避开地面/障碍物有疑虑时,停住飞机并要求机翼监视员解决
- 在滑行的关键阶段避免分心;提前计划好完成检查单和与公司的通讯。
- 在低能见条件下操作时要考虑将飞机停住以后再做检查单
- · 不要让 ATC 或其他人催促你。
- 确定跑道上无障碍(两个方向)并且在进入跑道前要收到许可



- 当发动机高于慢车推力时,要始终注意到设备、建筑物以及后面的飞机
- 考虑使用滑行灯指示飞机的移动
- 在夜间使用所有适当的飞机灯光
- 当进入任何使用中的跑道时,要确保 FCOM 中规定的飞机外部灯光 全部打开。

着陆前

• 计划/简令预期的滑行道出口以及到达停机位的路线。

着陆后

- 确保滑行指令已清楚理解,特别是穿越距离很近的平行跑道时
- 退出所有的跑道前,不要进行公司通讯。

驾驶舱视野

飞机附近的大片区域内是看不到地面人员、障碍物或地面引导线的,尤其从驾驶舱内俯视地面时。在停机区域和在滑行期间必须特别小心。当停机时,飞行员应很大程度上依靠与地面人员的联络来确保安全和协调操作。

飞行员的座椅应调整到最佳的视线位置。调整方向舵脚蹬,保证在方向 舵全偏转的情况下能提供最大刹车。

在滑行期间,飞行员的脚跟应该放在地板上,只有当要求使用刹车以减慢滑行速度时,或当在靠近停机坪的停机位附近操作时,才可踏在方向 舵脚蹬上。

推力使用

在地面操作期间,推力的使用需要声音的判断和技巧。即使使用相对低的推力,高函道比发动机的喷气气流仍具有破坏性并且会造成人员伤害。飞机对推力杆移动的反应缓慢,特别是在大全重的情况下。驾驶舱内发动机噪音低并不表示推力输出小。大多数情况下慢车推力已足够滑行。起始滑行时,要使用稍大一些的推力设置。在进一步增大推力前应让飞机有一段反应时间。

在滑行时推力过大可能会引起外来物溅到机身的后下方、安定面或升降 舵,特别是当发动机处于条件不好的道面上时。仅在养护良好的道面和 跑道上进行暖车和滑行。



用反推推飞机

不推荐用反推推飞机。

滑行速度和刹车

开始滑行时,松开刹车,柔和地将推力增加到可以使飞机向前滑动所需的最小推力,然后按需减小推力,保持正常滑行速度。通常只有在滑行速度足以使飞机在慢车推力的情况下能完成转弯时才开始转弯。

737-300 - 737-500

由于飞机的驾驶舱高于地面,因此飞机的移动在飞行员看来好像比实际的速度要慢些。结果会造成滑行速度比所需速度要快的趋势。特别是在着陆后脱离跑道时更是如此。可以使用飞行仪表上显示的地速来确定实际的滑行速度。适当的滑行速度取决于转弯半径以及道面的条件。

737-600 - 737-900ER

由于飞机的驾驶舱高于地面,因此飞机的移动在飞行员看来好像比实际的速度要慢些。结果会造成滑行速度比所需速度要快的趋势。特别是在着陆后脱离跑道时更是如此。可以使用飞行仪表上显示的地速来确定实际的滑行速度。适当的滑行速度取决于转弯半径以及道面的条件。

注:有些滑行速度(通常在10-20节之间)会导致飞机振动增加,特别是在粗糙的滑行道上。如果出现这种情况,稍微增加或减小速度可以减轻或消除振动,增加旅客的舒适感。

在滑出时应密切监控滑行速度,特别是当使用的跑道距停机门较远时。 正常滑行速度大约为 20 节,根据情况可做相应的调整。在距离较长的直 线滑行路线上,加速到 30 节是可以接受的,但如果速度大于 20 节,当 使用前轮转弯手轮时要小心,以免过度操纵前轮。接近转弯时,应将速 度降低到与条件相符的适当速度。在干的道面上,如果转弯角大于快速 脱离跑道所需的典型角度,使用大约 10 节的速度。

注: 高速滑行加上大重量以及长的滑行距离可能引起轮胎侧壁过热。



避免长时间用刹车来控制滑行速度,因为这样做会导致刹车温度升高并增加了刹车磨损。如果滑行速度太快,用稳定的刹车来减小速度,然后松开刹车使其冷却。用刹车减速到大约 10 节然后松开刹车,这样在轮胎和刹车片上聚集的热量比持续用刹车要少一些。

正常情况下,应避免差动刹车和转弯时使用刹车。在滑道面上,刹车效 应会降低。

避免与其它飞机距离过近。喷气气流是导致外来物损坏飞机的主要原因。在滑道面上滑行时,可能需要瞬时使用慢车反推来保持飞机的操纵。不推荐使用高于反推慢车的反推,因为这样做有可能导致外来物损坏及发动机喘振。飞机的操纵可以考虑用拖出,而避免长时间使用反推。

防滞不工作

防滞不工作时,使用中等到重刹车可能会发生轮胎损坏或爆胎。在这种情况下,建议调整滑行速度使用轻度刹车。

前轮/方向舵脚蹬操纵

■ 机长位置和部分副驾驶的位置装有一个前轮转弯手轮。手轮控制前轮,用于低速滑行时飞机全方位转弯。为防止前轮突然回到中立位,转弯的整个过程中必须在手轮上一直保持一个压力。方向舵脚蹬操纵只能使前轮进行有限范围的转弯。使用方向舵脚蹬操纵来进行直线滑行和大半径转弯。

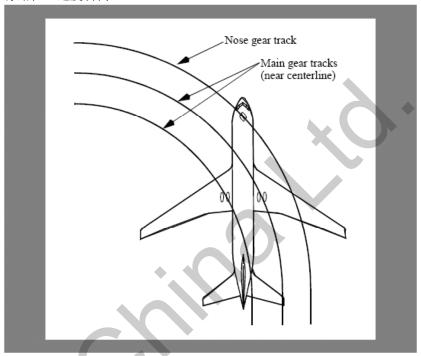
如果在转弯过程中前轮出现"打滑"现象,应减少转弯角度和/或滑行速度。不要在转弯过程中停下飞机,因为重新开始滑行需要很大的推力。 大重量急转弯时需要差动推力。按需使用以保持转弯过程中所需的速度。 转弯完成后,应将前轮回到中立使飞机能够直线滑行。这可使飞机在停机前释放主和前轮起落架上的压力。

转弯半径和起落架轨迹

在整个转弯机动过程中,机组应注意其相对于前起落架和主起落架的位置。本章的图表说明了飞行员座椅位置相对于前轮和主起落架的距离。



如下图所示,当飞机转弯时,主起落架轨迹在前起落架内侧。转弯半径 越小,主起落架轨迹距前起落架的距离越远,更需要将前起落架转出滑 行路径(过度转向)。



滑行转弯的目视提示与技巧

以下目视提示以飞行员座椅调整到合适的视线位置为前提。以下滑行技巧也以典型的滑行道面宽度为前提。由于转弯角度、滑行道宽度、内圆角大小、滑行道面情况等多种不同,飞行员的判断必须明确转弯的起始点与每个转弯需要的前轮手轮的使用量。除非转弯小于 30 度左右,否则在进入转弯前速度必须等或于小于 10 节。对于所有的转弯都要记住一点,主起落架位于前轮后边。这样便造成转弯过程中主起落架保持在前轮内侧。飞行员的位置距前轮与主轮的距离如下:



737-300 - 737-500

机型	飞行员座位一(距前轮) 英尺(米)	飞行员座位一(距主轮) 英尺(米)
737 - 300	5 (1.5)	46 (14.0)
737 - 400	5 (1.5)	52 (15.9)
737 - 500	5 (1.5)	41 (12.5)

737-600 - 737-900ER

机型	飞行员座位一(距前轮)	飞行员座位一(距主轮)
	英尺 (米)	英尺 (米)
737 - 600	5.25 (1.6)	42 (12.8)
737 - 700	5.25 (1.6)	47 (14.3)
737 - 800	5.25 (1.6)	56 (17.1)
737 - 900	5.25 (1.6)	62 (18.9)
737 - 900ER	5.25 (1.6)	62 (18.9)

小于90度的转弯

技巧与其它大型飞机相似:操作前轮尽量偏离转弯中心线,使主轮靠近中线。

大于或等于90度的转弯

切入滑行道中心线(或预想的退出点)接近3号窗后缘时开始转弯。开始时大约需要手轮的全程转动。飞机转弯时调节手轮输入,使前轮保持在滑行道中心线外侧,接近转弯的外半径。当转弯快完成,主轮离开内侧半径时,随着飞机对准滑行道中心线或预计的滑行路线,逐渐松开在手轮上的输入。

180 度转弯

如果可用滑行道面较窄,安全操作需要与ATC 和地面人员协作。参照专门的机场操作指南(如可提供)。在某些情况下(例如:大全重,飞行员对跑道和/或滑行道面边缘位置及相关安全裕度无把握,邻近建筑物、车辆,可能外来物损坏(FOD)等等),拖飞机到安全位置可能是最安全的选择。



如果需要做最小半径 180 度转弯,考虑在转弯过程中请地面人员监控机 轮轨迹并提供相关信息。应提醒地面人员喷流的危险,注意自己所站的 位置。同时要保证避开障碍物。因为需要的推力大于慢车,飞行员必须 注意在转弯过程中喷流掠过的建筑或其它物体。

注:密切注意前起落架轨迹,因为在滑行过程它会先于主轮滑出道面。 以较平缓角度接近滑行道面边缘,直到主起落架外侧接近边缘。主起落 架刚好在发动机吊舱内侧。机动保持发动机吊舱在滑行道面上。

注: 湿的跑道标记比较滑,转弯时可能导致前起落架打滑。

通过以下几个专门的滑行技巧可以减小转弯半径。飞机滑行时让主轮接近跑道边缘,这样可以提供更多的道面进行转弯。推力在慢车时停稳飞机。手轮保持在最大转弯角,松开刹车,然后在外侧发动机上增加推力。只使用转弯外侧的发动机,转弯过程中保持 5-10 节以减小转弯半径。在内侧主起落架上轻点刹可以帮助减小转弯半径。不推荐在转弯过程中停机,除非要求减小转弯半径。当飞机通过 90 度转弯时,将主起落架转到跑道中心线附近,然后按需缓慢减小手轮输入,将飞机对准新的滑行方向。

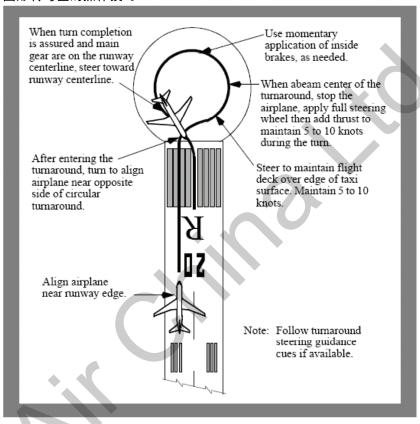
这种技术可以使转弯速度较慢,并可使用较少的跑道。如果轮刹在转弯时未被锁上,则不会在起落架上和轮胎上增加不适当的压力。如果前起落架侧滑,较好的方法是暂时使用内侧轮刹并保持飞机在转弯时按需使用不对称的推力。如果在比宽度最低要求大得多的跑道上计划转弯,可以在速度 5-10 节不停止而直接进入转弯,并按需使用点刹和推力。风、坡度、跑道或滑行道道面条件,以及重心都可能影响转弯半径。

2.10



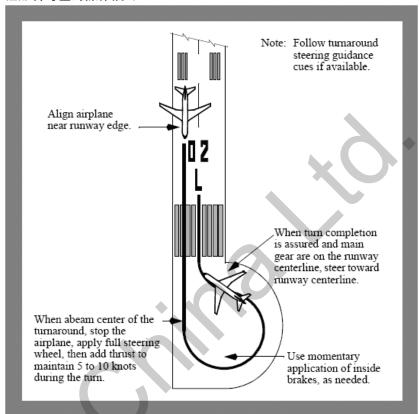
下图显示了在不同的跑道转弯形态下,180 度最小半径转弯推荐的飞机 地面轨迹。这些地面轨迹在提供最佳机动能力的同时,还在转弯完成后 提供起飞最大可用跑道长度。但是,除非在道面宽度小于148 英尺(45 米)的跑道上操作,一般不要求此类机动。

圆形转弯区的操作技巧



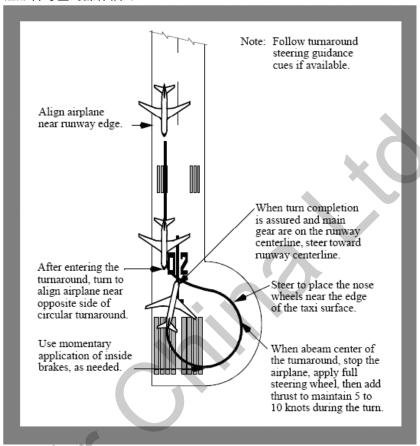


锤形转弯区的操作技巧





锤形转弯区的操作技巧



滑行 — 恶劣天气

在恶劣天气下滑行要求更注意道面状况。



当在滑或污染道面上,特别是大侧风时,减速滑行。使用发动机差动推力可以帮助飞机在转弯过程中保持动量。当转弯接近完成时,把两台发动机推力放慢车,降低前轮打滑的可能性。避免使用大的手轮操纵量来纠正机轮打滑。在滑或污染的道面上,差动刹车可能比前轮转弯操纵更有效。如果速度大,在开始转弯前减小速度。

注:滑道面刹车能力小于干燥道面。因此当道面潮湿时,或被冰、积水、 雪水、雪或其它任何物体污染而引起刹车能力降低时,这样的道面 认为是滑道面。

寒冷天气操作时,滑行时前轮转弯需向两个方向转动。这可以使转弯作动筒中的液压油循环加热,减小因低温造成转弯迟缓的现象。如果出现结冰,根据 FCOM 要求使用防冰。

长时间地面操作时定期暖车,将结冰减到最小。发动机暖车按 FCOM 规定执行。

发动机排气可能会使停机坪和跑道起飞区域结冰,或吹起积雪或雪浆并 在发动机表面结冰。若低温下滑行通过雪浆或积水,或冰点温度下有降 水,要收上襟翼滑行。如放下襟翼或大雪中长时间滑行,起飞前可能需 要除冰。

低能见度

在低能见度情况下滑行,飞行员需要了解机场地面灯光、标志和信号。清楚所用停止线排灯的功能和程序、ILS临界区标志、等待点以及低能见度滑行路线,对于安全操作非常关键。许多机场对低能见度下的操作有特殊程序。例如,FAA规定如果起飞和着陆最低标准低于RVR 1200英尺(350米),机场必须有低能见度滑行计划。

着陆后收襟翼

寒冷天气辅助程序定义了在积冰或雪浆污染襟翼区条件下着陆后多远可以收襟翼。如果发现襟翼区被污染,在维护人员清除污染前不准收襟翼。污染的清除是在 AMM 中介绍的维护功能。



单发滑行

附录 A.2.3

单发滑行 (EOT)可以节约燃油并减少碳排放。

EOT 操作期间,机组注意力必须集中在滑行飞机上。尽量不要分散精力。 波音没有公布 EOT 操作的专门程序。各个营运人根据局方的要求制定适 合其运行的的 EOT 政策、程序、以及机组熟悉材料。





起飞和起始爬升	第3章
目录	TOC 节
序言	3.1
起飞	3.1
起飞剖面	3.2
起飞剖面(FMC U10.7 及以前)	3.2
使用 VNAV 的起飞剖面(FMC U10.8 及以后)	3.3
起飞 - 总则	3.4
推力管理	3.4
起始起飞滑跑	3.5
抬头和离地 - 双发	3.8
抬头速度和俯仰率对离地的影响	3.13
重心 (CG) 效应	3.14
侧风起飞	3.15
起飞侧风指标	3.15
方向控制	3.16
抬头和起飞	3.16
阵风和大侧风条件下起飞	
减推力起飞	
假设温度方法	3.18
固定减功率	3.18
结合固定减功率和 ATM 两种方法	3.18
改进爬升性能起飞	3.19
使用 HUD 低能见度起飞	3.19
使用 HUD 进行低能见度起飞	3.20
不利跑道条件	3.20



联邦航空条例(FAR)起飞跑道长度	3.21
FAR 起飞	3.22
中断起飞决断	3.23
中断起飞机动	3.24
接近 V1 时走/停决策	
中断起飞执行操作裕度	3.25
起始爬升 - 双发	3.30
最小燃油操作 - 起飞	3.30
起飞后立即转弯 - 双发	
横滚方式	3.31
俯仰方式	3.31
自动驾驶接通	A
收襟翼计划	3.32
减噪音起飞	3.35
关断 PMC 起飞	
起飞 - 发动机失效	
概述	
发动机失效的识别	
抬头和离地 - 一台发动机失效	
起始爬升 一台发动机失效	3.40
起飞后立即转弯 - 一台发动机失效	3.40
自动驾驶仪接通 - 一台发动机失效	3.41
收襟翼 一台发动机失效	3.41
襟翼收上 - 一台发动机失效	
减噪音 一台发动机失效	3.42
假设温度减推力(ATM)起飞期间一台发动机失效	3.42
固定减功率起飞过程中发动机失效	
结合两种方法起飞过程中发动机失效	

第3章

序言

本章介绍起飞和起始爬升的推荐方法和技巧。同时介绍了起飞/起始爬升过程中发动机失效的情况。图例的文字部分强调相关重要信息。

飞行剖面图代表完成飞行机动时推荐的基本形态,并为标准化和机组配合提供了基准。

起飞

正常起飞程序满足典型的减噪要求。一些机场可能会有特殊的程序要求对起飞剖面进行修改。

737-300 - 737-500

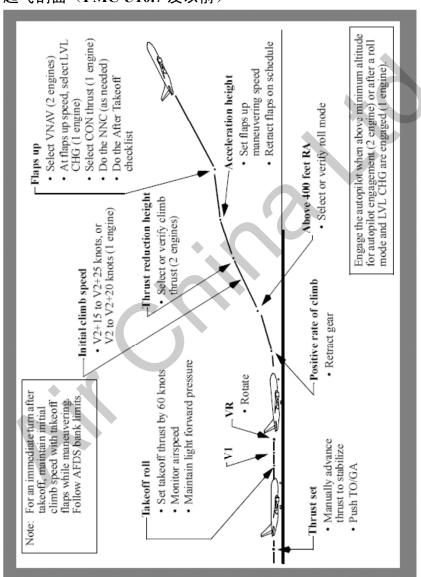
本章讲述了 FMC U10.7 及以前以及 FMC U10.8 及以后飞机的起飞和初始爬升程序和技巧。虽然某些737-300/400/500 飞机可能装有 FMC U10.8,但是 FCC 不允许 LNAV 或 VNAV 预位起飞。

737-300 - 737-500

注: FMC U10.8 的飞机使用 FMC U10.7 及以前飞机的起飞程序和技巧。

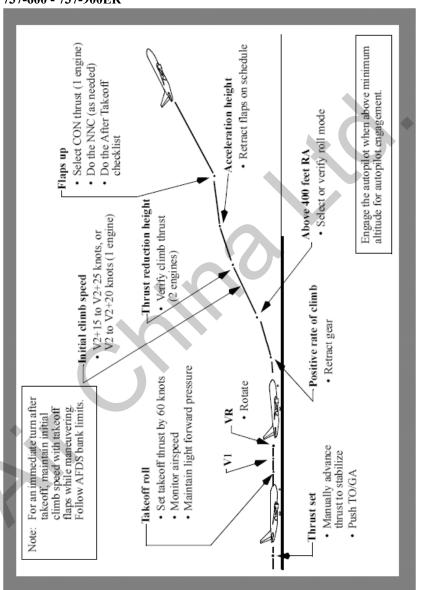


737-300 - 737-500 起飞剖面 737-600 - 737-900ER 起飞剖面(FMC U10.7 及以前)





使用 VNAV 的起飞剖面(FMC U10.8 及以后) 737-600 - 737-900ER





起飞 - 总则

■作为起动前程序的一部分,重温起飞参考页面确认输入正确,并且飞行前准备完成。确认在 MCP 上已调好 V2。地图显示、地图范围以及航段页面顺序都应与离场程序一致。

查看航段页面上的所有爬升限制。确定爬升页面中包括了与离场程序一 ■ 致的适当高度和空速限制。

737-600 - 737-900ER

注:起飞时下部中央 MFD 通常显示空白,以减少不必要信息的显示。

PF 的 CDU 上通常显示起飞参考页面。起飞过程中一旦 V 速度从空速显示上意外消失,显示起飞参考页面可以方便机组快速查到 V 速度。如果在起飞前程序中更新了起飞简令,起飞时 PF 可以显示爬升页面。但是,为减少低头动作,起飞后马上进行的爬升限制修正一般都是在方式控制 ■ 面板上完成。工作量允许时,修改爬升页面。起飞和离场时 PM 通常显示 LEG 页面,如需要允许及时修改航路。

推力管理

737-300 - 737-500

推力管理控制(PMC)简化了推力管理程序。具备 PMC 功能并不意味着飞行员不需要监控发动机参数以及核实是否获得适当推力。

737-600 - 737-900ER

电子发动机控制(EEC)简化了推力管理程序。具备 EEC 功能并不意味着飞行员不需要监控发动机参数以及核实是否获得适当推力。

在未辅砌道面、薄柏油道面上,使用喷气发动机高推力调定辅助飞机短时间的移动可能导致松石块、柏油块和其它外来物损坏发动机。确认仅 在维护良好的铺砌道面和跑道上暖车和起飞。



起始起飞滑跑

推荐所有起飞都使用自动油门和飞行指引。但是,飞机离地前不要跟 F/D 指令。

737-300 - 737-500

注:如果在起飞过程中可能遭遇风切变,在没有安装风切变警告系统的 飞机上应关断飞行指引。

推荐用滑跑起飞程序调定起飞推力。它加快了起飞并减小了外来物损坏的危险,以及因顺风或侧风而引起发动机喘振/失速的可能性。试飞和分析证明,与原地起飞相比,滑跑起飞程序造成的起飞滑跑距离变化可以忽略不计。

滑跑起飞有两种方式完成:

- 在进入跑道之前或正在进入跑道时接到起飞指令,保持正常滑行速度。当飞机对准跑道中心线时,确定前轮转弯手轮松开,并前推推力手柄刚好高于慢车(40%N1),施加起飞推力。让发动机瞬间稳定,然后迅速把推力手柄加到起飞推力(自动油门TO/GA)。增加推力之前不必停机。
- 如果在跑道上等待,确认前轮转弯手轮松开,松开刹车,然后按上述 方法加起飞推力。
- **注**:除非在结冰情况下需要原地暖车,否则推力高于慢车时一般不要使用刹车。

保持刹车直到发动机稳定,完成静止起飞程序,确定前轮转弯手轮松开,然后松刹车并迅速前推推力手柄至起飞推力(自动油门 TO/GA)。

让发动机稳定可以提供均衡的发动机增速至起飞推力,同时减少方向控制的问题。如果有侧风或跑道道面湿滑,这一点特别重要。精确的推力起始调定没有设置对称推力重要。如果人工调定推力,平稳地将推力手柄推向起飞推力。

注: 前推推力手柄至起飞推力前让发动机稳定超过两秒钟,可能对起飞 距离有不利的影响。



推力调定之后,如果两台发动机之间出现 N1 微小偏差不要中止起飞,除非还有其它更严重的事件。(参阅 QRH 机动飞行章节,中断起飞标准。)确定 60 节前目标 N1 调定,但是刚过 60 海里/小时后可以按需做小量的调整。由于推力设置、跑道条件等方面的差异,不能具体规定起飞推力调定时发动机之间的 N1 差异容限。

若调定好推力后一台发动机超限并且决定继续起飞,不要为控制超限而试图收回推力手柄。推力调定后收回推力手柄会使起飞性能无效。如果PF判断高度(最低 400 英尺 AGL)和空速可以接受,应收回推力手柄直到超限回到极限范围,并完成适当的非正常检查单。

30 节以上不推荐使用前轮转弯手轮。20 节以上时飞行员使用前轮转弯手轮必需谨慎,避免过度操纵前轮导致方向失控。在少数情况下,例如方向舵脚蹬转弯失效等,可能要求在起飞和着陆过程中当方向舵无效时,在低速使用前轮转弯手轮。关于方向舵脚蹬转弯失效操作的更多信息参阅飞机放行偏差指南(DDG)。

在驾驶杆上保持轻微顶杆。用方向舵脚蹬操纵和方向舵将飞机保持在跑道中心线。速度在 40 到 60 节之间时方向舵开始生效。当大于滑行速度时,用方向舵脚蹬操纵可获得最大前轮转弯效应。

不论是哪位飞行员起飞, V1 前机长应一只手保持在推力手柄上, 以便对中断起飞的情况快速反应。V1 之后, 机长的手应离开推力手柄。

起飞滑跑过程中,PM 应监控发动机仪表以及空速指示并报告任何异常情况。PM 报告过80节,PF 应核实他的空速指示一致。

保护罩或外来物堵塞皮托管系统可能导致无空速指示,或仪表之间的空速指示互不相同。机组在80节的喊话确认空速指示工作正常是很重要的。如果对任一个主空速提示的精度有怀疑,参照备用空速指示。另一个速度信息源是地速指示。尽早发现故障对作出合理的走/停决策非常重要。参看第8章不可靠空速一节关于这个主题的详细介绍。



PM 应核实起飞推力已调定,油门保持方式(THR HLD)已接通。自动油门可能会瞬间超过 4% N1,但 THR HLD 之后推力应该在+/-2% N1 稳定。PM 可以按需调整推力,在目标 N1 的-0% + 1%之间。一旦显示 THR HLD,自动油门不能改变推力手柄位置,但推力手柄可以人工设置。选择其它推力方式之前,THR HLD 方式保持接通。

注: 等于或大于 20 节顶风起飞时,自动油门进行最后的推力调整前油门 可能就已在 THR HLD 方式。

若发生系统故障,THR HLD 方式可保持推力手柄不会移动。如果没有THR HLD 显示,表示该保护功能可能没有生效。如不显示 THR HLD 信号牌,除非随即出现的系统故障导致推力手柄不必要的移动,否则机组不需采取措施。与其它自动油门系统故障一样,此时应脱开自动油门,人工调定所需的推力。

如果显示 THR HLD 方式时需要全推力,则必须人工前推推力手柄。当执行 V1(MCG)(地面最小操纵速度)限制的起飞时,除非紧急情况,否则不要超过固定的减功率推力限制。

飞机离地后,按压 TO/GA 电门将推力增加到最大可用推力,TO/GA 信号牌显示。



抬头和离地 - 双发

起飞速度根据最小操纵速度、失速速度、以及机尾离地裕度建立。短机身飞机通常受失速裕度限制,而长机身飞机通常受机尾离地裕度限制。因为 FCOM 的 PI 章节、机场分析或者 FMC 提供的起飞速度都能够提供足够的机尾离地高度,如果在 VR 开始柔和持续的抬头,机尾离地裕度就能够得到保证。

大于 80 节时,松开顶杆力使驾驶杆回中。为了到达最佳的起飞和起始爬升性能,在 VR 开始柔和连续地抬头至 15 度的俯仰姿态。抬头过程中不推荐使用安定面配平。离地后,使用高度指示作为主要的俯仰基准。用飞行指引结合指示空速以及其它飞行仪表来保持正确的垂直飞行轨迹。

注:不要调整起飞速度或抬头率来补偿增加的机身长度。

使用恒定的抬头技巧,即飞行员基本相等的操纵力以及类似的目视提示, 最后的抬头率会根据飞机机身长度稍有差异。

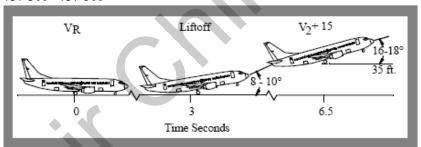
使用上述技巧,在大约3-4秒达到离地姿态。最后的抬头率从2到3度/秒不等,机身最长的飞机抬头率最小。

注: 在抬头过程中不要使用飞行指引仪的俯仰指令。

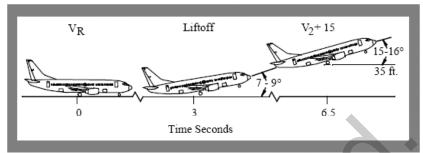
典型的抬头,双发

下图显示了双发工作时典型的抬头。

737-300 - 737-500



737-600 - 737-900ER

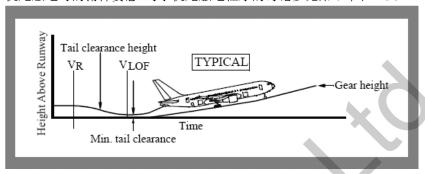


高度表指示正上升率后收起落架。 根据本章介绍的技巧收襟翼。



典型的起飞机尾离地高度

下图及表格演示了起飞过程中,襟翼位置对离地俯仰姿态和最小机尾离地高度的影响。另外,最后一栏提供了机轮在跑道上,起落架支柱伸出,机尾触地时的俯仰姿态。对于机尾触地程序的讨论参见第8章和FCOM。



737	7 2	$\Lambda \Lambda$	-	727	7 5	α
1.3	/ - .5	いい		1.5	7-0	いい

机型	襟翼	离地姿态	最低机尾离地高	机尾触地俯仰姿
		(度)	度	态
			英寸 (厘米)	(度)
737-300	1	10.0	23 (58)	
	5	9.9	24 (61)	13.4
	15	8.1	37 (94)	
737-400	5	9.1	23 (58)	11.4
	15	8.5	29 (74)	
737-500	1*	10.0	34 (86)	*
	5	9.9	35 (89)	14.7
	15	8.1	47 (119)	

在737-500中使用襟翼1作为起飞襟翼调定限制有此种能力的飞机。

注: 襟翼 1 (-300)和襟翼 5(-400)起飞的离地高度最小。小全重起飞时考虑使用较大的襟翼设置。737-500 飞机由于机身短,一般不会后机身触地。

737-600 - 737-900ER

131 000 13	/ JUULIC			
机型	襟翼	离地姿态	最小机尾离地高	机尾触地俯仰姿
		(度)	度英寸 (cm)	态
				(度)
737-600	1	9.0	28 (71)	
	5	9.0	28 (71)	
	10	8.8	29 (73)	16.2
	15	8.7	30 (76)	
	25	8.6	32 (81)	
737-700	1	9.1	29 (73)	
	5	9.1	29 (73)	
* N	10	8.9	30 (76)	14.7
	15	8.7	31 (79)	
	25	8.5	32 (81)	
737-800	1	8.5	13 (33)	
	5	8.0	20 (51)	
	10	7.6	23 (58)	11.0
	15	7.3	25 (64)	
	25	7.0	29 (73)	



737 机组训练手册

机型	襟翼	离地姿态 (度)	最低机尾离地高 度	机尾触地俯仰姿 态
			英寸(厘米)	(度)
737-900	1	8.0	13 (33)	
	5	7.6	19 (49)	
	10	7.4	22 (56)	10.0
	15	7.1	24 (61)	
	25	7.0	25 (64)	
737-900ER	1	8.0	13 (33)	
	5	7.6	19 (49)	
	10	7.1	24 (61)	10.0
	15	7.0	25 (64)	
	25	6.8	27 (69)	

注: 襟翼 1 和襟翼 5(-800/900ER)起飞的离地高度最小。小全重起飞时考 虑使用较大的襟翼设置。737-600飞机由于机身短,一般不会后机身 触地。



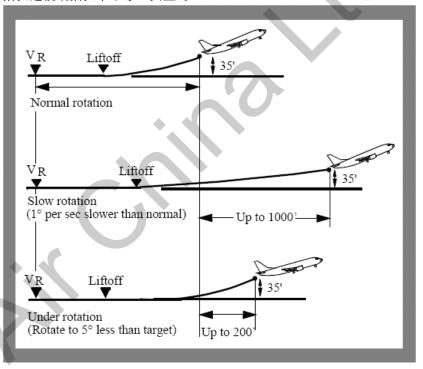
抬头速度和俯仰率对离地的影响

起飞和起始爬升性能取决于在正确的空速抬头,以及以正确抬头率达到目标姿态。提前或过快抬头可能导致机尾触地。过迟、过慢抬头或抬头不够则会增加起飞时地面滑跑距离。任何不适当的抬头都将降低起始爬升的飞行轨迹。

不适当的抬头率可能影响离地后的指令空速。如果延迟到 V2 + 20 以后抬头,飞行指引可能指令最大到 V2 + 25 的抬头速度。过早抬头不会影响指令的起始爬升速度,但是两种情况都会降低整个起飞性能。

下图演示了起飞过程中如果抬头过慢或抬头率不够,与正常抬头相比,如何增加到 35 英尺高度的距离。

抬头过慢或抬头率不够(典型的)





重心(CG)效应

以小重量、后重心起飞时,使用全推力、施加推力过猛并突然松开刹车等综合条件会导致机头上仰并降低前轮转弯效果。CG 在或接近后重心极限时,保持顶杆直到80节以增加前轮转弯效应。大于80节时,松开顶杆力使驾驶杆回中。小重量、后重心时,推荐尽量使用减推力和滑跑起飞技巧。速度在40到60节之间时方向舵开始生效。

起飞备用前重心限制的操作

起飞性能基于 AFM 规定的前 CG 限制。但是,如果 AFM 提供了备用(更靠后)前重心限制,可以提高起飞性能。使用这些数据可以提供较大的性能限制的起飞重量,高于基本的 AFM 性能数据。

通常,对于跑道长度、爬升或障碍物限制的起飞,可以利用备用前重心来增加性能限制的起飞重量。备用前重心的另外一个潜在的好处是;增加减推力从而提高发动机可靠性,减少发动机维护成本。但是,只有当营运人的 AFM 中有批准的数据,并且局方批准飞机使用备用前重心限制时,这种提高的性能才可用。

对于给定的迎角,因为水平安定面所需的上仰配平量减小,所以更靠后的重心可以增加可用升力。这样可以减小 VR 和 V2,反过来又减小了起飞所需的跑道长度。所需跑道长度的减少又可以增加跑道长度限制的重量。在大多数情况下,这种上仰配平量的减少还会导致阻力减少,从而提高飞机的爬升能力。

注: FMC 计算的起飞速度和 QRH 起飞速度对使用备用的前重心的操作 无效。起飞速度必须通过备用前重心性能数据计算,通常由签派或 者飞行部提供。



侧风起飞

下列侧风指标是通过试飞数据、工程分析以及模拟机评估取得的。

注:如果在松刹车前设置了起飞推力,在大侧风/顺风分量的情况下可能会出现发动机喘振。因此,如果侧风超过 20 节,或顺风超过 10 节,强烈建议使用滑跑起飞程序。

起飞侧风指标

附录 A.2.3

不要把侧风指标看作极限值。提供侧风指引是为了协助用户确立他们自己的侧风程序。

起飞侧风指标基于最不利的飞机配载(小重量和后重心),并假设单发 RTO 以及正确的飞行员技巧。在滑跑道上,侧风指引随道面情况而变化。 737-300 - 737-500

跑道条件	侧风分量
	(节) *
干	40
湿	25
积水/雪浆	16
雪未融化**	21
冰未融化**	7

737-600 - 737-900ER

跑道条件	侧风分量 (节) *
	有/无小翼
干	36 / 34
湿	25
积水/雪浆	15
雪未融化**	25
冰未融化**	15



- *风是在33英尺(10米)的塔台高度测出的,适用于148英尺(45米)或更宽的跑道。
- **当在未处理的冰或雪上起飞时,只有在冰或雪未融化时才能尝试起飞。

方向控制

起飞期间,起始对正跑道并柔和施加对称推力可获得好的侧风控制能力。在起飞滑跑的起始阶段(低于约80节)稍稍顶杆可提高前轮转弯的效应。在施加推力的过程中,任何偏离中心线的情况应立即通过柔和而有效的操纵输入制止。柔和的方向舵操纵输入结合小的驾驶盘操纵能完成正常起飞,不会操纵过量。由于伸出的扰流板增加阻力,接近V1(MCG)时,大的驾驶盘操纵对方向控制有不利影响。

注: 在湿滑跑道上起飞, PM 应特别注意确认发动机推力指示均衡。

抬头和起飞

驾驶盘接近回中时开始起飞滑跑。在整个起飞滑跑过程中,逐步向风压盘,到刚好能够保持机翼接近水平为止。

注: 抬头和离地过程中过多压盘会增加扰流板升起。随着扰流板升起增加,阻力增加升力减少,会导致离地高度减少、起飞滑跑增加、且飞机加速更慢。

离地时,飞机处于侧滑交叉控制状态。离地后缓慢使驾驶盘和方向舵脚 蹬回中,可使飞机缓慢平稳地从侧滑中改出。

阵风和大侧风条件下起飞

对于阵风或大侧风条件起飞,推荐使用高于所需最小推力的推力设置。如果盛行风在或接近跑道90度,抬头或离地过程中风发生偏转形成阵风顺风分量的可能性会增加。在这种情况下,考虑使用接近或在最大起飞推力的推力设置。使用较高的起飞推力设置可以减小所需跑道长度,并且将飞机在抬头、离地及起始爬升过程中处于阵风状况下的时间减至最少。

3.17



为了在大侧风条件下增加机尾离地高度,如果起飞性能允许,考虑使用较大的 VR。可以采用以下方法:

- 使用改进爬升起飞性能
- 将 VR 增加到性能限制的全重抬头速度,不超过实际全重 VR + 20 节。调定实际全重的 V 速度。在修正的(更大的)抬头速度抬头。 这增加的抬头速度造成失速裕度增加,但符合起飞性能要求。

避免在阵风期间抬头。如果 VR 附近遇到阵风,如空速指示迟钝或空速指示急增,瞬间延迟抬机头。这一稍微延迟抬机头可使飞机有额外的时间在阵风中加速,并且增加的空速能提高机尾离地裕度。不要过早抬头或使用比正常抬头率大的速率来试图离地和减小阵风的影响,因为这样会降低机尾离地裕度。按需限制驾驶盘的输入,保持机翼水平。过量使用驾驶盘会增加造成扰流板伸起,导致减小机尾离地高度。所有这些要素提供了最大的能量,使飞机在阵风中增速同时保持了飞机在离地时的机尾离地裕度。在此点有横向操纵的情况下,飞机带有侧滑。离地后慢慢使驾驶盘和方向舵回中,可使飞机慢慢平稳地从侧滑中改出。

减推力起飞

在性能限制和减噪程序许可时,很多用户都执行最大推力方式起飞。减推力起飞能降低 EGT 并延长发动机寿命。减起飞推力操作要求单发梯度爬升不低于规定的最小值,或满足越障标准。因此,一旦单发失效,并不需要增加额外的起飞推力。

减推力起飞可使用假设温度方法(ATM)、或固定减功率、或结合使用两种方法。无论用哪种方法,使用机场分析、FMC(如可用)、QRH (PI 章节)、飞行计划和性能手册(FPPM)、AFM 或其它批准的资料中对应假设(较高)温度和/或选择的减功率的起飞速度。

注: 如果可能存在风切变,不推荐使用减推力起飞。



假设温度方法

这种方法是通过假设一个高于实际温度的假设温度来获得小于最大起飞推力的起飞推力。大多数局方批准的减推力最大极限为低于认定额定起飞推力的 25%。

在这种方法下,不将主要的推力设定参数(N1)考虑为极限。在全起飞推力下,起飞速度考虑空地最低操作速度以满足实际温度。如果在起飞过程中出现了需要额外推力的情况,如遇风切变,机组应毫不犹豫地人工前推推力到最大额定推力。用假设温度方法计算减推力起飞性能始终比较保守。如果以假设温度操作的话,实际性能等与或好于所获得的性能。这是由于实际温度的真空速低于假设温度。

注:如果外部条件影响刹车效应,例如跑道被雪水、积雪、积水污染,或存在结冰等等,不要使用 ATM。只要对湿道面所增加的停机距离进行了适当的性能计算,可以在湿跑道上使用 ATM 起飞。

注: ATM 起飞时, 抬头和起始爬升过程中可能需要增加升降舵杆力。

固定减功率

这种方法使用低于最大起飞推力的推力,飞行手册(AFM)提供了完整而独立的性能数据。在 FMC 上选择固定的起飞减功率可以获得减功率的推力。

固定的减功率值被视为起飞极限。在额定减推力下,起飞速度考虑空地最低操作速度(VMCG 和 VMCA)。除非在起飞时遇到需要两台发动机增加额外推力的情况,例如风切变等,否则推力手柄不应超过固定的减功率极限。如果在一台发动机失效后增加推力可能导致失去方向控制。

■注: 在湿跑道或污染跑道上可以使用固定减功率起飞。

结合固定减功率和 ATM 两种方法

这种方法使用小于固定减功率起飞推力,首先在 FMC 选择一个固定的起飞减功率。然后假设由一个高于实际温度的温度进一步减小减功率起飞推力。在这种情况下,大多数局方批准的推力减量限制在低于批准的减功率起飞推力的 25%。



737-300 - 737-500

当减推力中的 ATM 不被认为是起飞限制时,那么固定减功率则是起飞限制。只有根据实际温度使用固定减推力起飞时起飞速度才考虑 VMCG和 VMCA。除非在起飞时遇到需要两台发动机增加额外推力的情况,例如风切变等,否则不应前推推力手柄,因为机组不能指示固定的减功率极限。如果在一台发动机失效后增加推力超过了额定减功率可能导致失去方向控制。

737-600 - 737-900ER

当减推力中的 ATM 不被认为是起飞限制时,那么固定减功率则是起飞限制。只有根据实际温度使用固定减推力起飞时起飞速度才考虑 VMCG和 VMCA。对于固定减推力限制不在参考 N1 读数上指示的飞机,机组没有固定减推力限制的指示。因此,除非在起飞时遇到需要两台发动机增加额外推力的情况,例如风切变等,否则不应前推推力手柄。对于固定减推力限制不在参考 N1 读数上指示的飞机,除非在起飞时遇到需要两台发动机增加额外推力的情况,例如风切变等,否则推力手柄不应超过固定的减功率极限。如果在一台发动机失效后增加推力超过了额定减功率可能导致失去方向控制。

改进爬升性能起飞

没有跑道长度限制时,通过增加滑跑距离来增速至更大的起飞和爬升速度,就可以使爬升限制重量增加。这样爬升梯度得到改善,从而提高了爬升限制重量和障碍物限制重量。增加了 V1, VR 和 V2, 必须从签派或机场分析上查阅。

使用 HUD 低能见度起飞

附录 A.2.3

低能见度起飞,低于着陆最低标准,可能需要有起飞备降场。当选择起飞备降场时,应考虑非预期的事件,如发动机失效或可能影响起飞备降的最低着陆标准的其它不正常情况。被批准发动机失效 II /III 类运行的营运人,可允许更低的备降标准。



对于经专门训练的机组及有合适的跑道灯光的机场,(FAA)可能批准能见度最低 RVR500 英尺/150 米的起飞。如果起飞指引系统和中心线灯 】光满足 FAA 或 ICAOⅢ类运行标准,可批准能见度最低 RVR300 英尺/75 米的起飞。局方对低能见度起飞可能特别规定起飞侧风极限。

所有 RVR 值必须等于或大于起飞要求的起飞标准。如果接地段或落地滑跑段 RVR 系统不工作,中间段的 RVR 可替代失效的系统。当接地区 RVR 不工作时,局方可批准飞行员目测 RVR。

使用 HUD 进行低能见度起飞

737-600 - 737-900ER

在起飞中,标准的程序包括使用标准喊话。一旦飞机对准跑道,核实地面滑跑导杆在 HUD 上的显示。还有,调整合成仪亮度以允许跑道标记和符号被清楚看到。PF 通过使用目视杆和 HUD 符号来执行起飞滑跑。利用 HUD 引导符号、跑道灯光和跑道标志来保持报道中心线。

开始平稳连续的抬机头以定位目标俯仰线上的飞机俯仰参考符号。一旦飞机俯仰稳定,过渡到飞行航路矢量和导杆。当需要大动力控制输入时,例如起飞抬头或复飞中,颠簸和侧风扩大飞行航路矢量移动。过大的机动可能导致超过飞行航迹矢量和导杆。无论何时进行动力控制输入,飞行员应继续正常的飞行仪表巡查,而不只关注于 HUD 符号。

PM 必须知道在起飞过程中,PF 需将大部分精力放在 HUD 杆的外部。 所以,当 HUD 未使用时,PM 低头看仪表的注意力比正常起飞滑跑更集中。

不利跑道条件

附录 A.2.4

由于雪水、积水或深的积雪减小了轮胎与跑道间的摩擦力并加大滑跑阻力,所以它们都降低了飞机起飞性能。

大多数用户都根据松雪、雪水、湿雪或积水深度以及不能起飞的最大深度,按 AFM 跑道长度限制和/或越障限制的起飞重量减载。



雪浆或积水可能会损坏飞机。跑道上雪水、积水、或湿雪的最大推荐厚度为 0.5 英寸(12.7 毫米)。干雪的最大厚度为 4 英寸(102 毫米)。在中断起飞过程中,滑跑道(湿、实雪、冰)也会增加停机距离。根据具体情况应调节起飞性能及关键的起飞数据。检查机场分析或 QRH 的PI 章节有关不利跑道条件下起飞性能变化。

注: 若在不利跑道条件下存在关系安全操作的不确定因素,在这个因素 消除后再起飞。

在湿跑道或湿滑条件下,PM 必须特别注意确保发动机推力对称增加。 任何偏出跑道中心线的趋势都必须立刻用操纵抵消,如需要,轻微使用 差动推力。

在起飞滑跑的起始阶段(低于大约80节)应顶杆,以增加前轮操纵效应。在结冰的跑道上起飞时,必须预计方向舵脚蹬操纵滞后和前轮打滑的情况。使用方向舵脚蹬操纵和方向舵使飞机保持在跑道中心线上。速度在40至60节方向舵生效。若在起飞滑跑开始阶段或方向舵脚蹬开始生效后,还不能将偏离跑道中心线的飞机控制住,立即中断起飞。

联邦航空条例(FAR)起飞跑道长度

FAR 起飞跑道的长度是以下三种距离中最长的一个:

- 双发增速, V1 前 1 秒一台发动机发生故障后继续起飞, 并以 V2 速度达到跑道上空 35 英尺这一点所需的距离。(加速起飞距离)
- 双发增速, V1 前 1 秒遭遇某种情况后意识到该状况, 开始停机机动 并在规定的跑道范围内停下来所需的距离(加速停止距离)。
- 双发工作,起飞到离跑道上空 35 英尺这一点所需距离的 1.15 倍。 停止距离包括开始停机时的滑行距离,并以验证试飞演示中测出的停止能力为基准。

验证时,使用最大人工刹车和减速板。不使用反推。虽然在确定 FAR 加速停止距离时不使用反推和自动刹车,但在任何实际中断起飞时都应使用反推和 RTO。



通过计算出一个使加速起飞和加速停止距离相等的 V1 速度,来定义在给定重量所要求的最小跑道长度。这就是所谓的平衡的跑道长度,相应 V1 叫"平衡 V1"。FMC 和 QRH 根据平衡的 V1 提供起飞速度。如果使用假设温度减推力或固定减功率起飞中任一种,在 FMC 起飞速度可用的情况下,QRH 和 FMC 将提供适用于较低推力设定的平衡 V1。起飞全重不能超过爬升限制重量、跑道长度限制重量、障碍物限制重量、

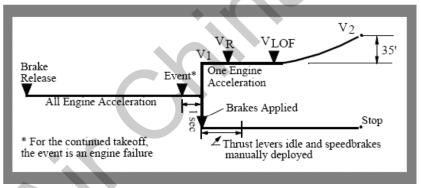
起飞全重不能超过爬升限制重量、跑道长度限制重量、障碍物限制重量、 轮速限制或刹车能量限制。如果重量受爬升、越障、或刹车的限制,使 用 QRH 或 FMC 所提供的正常平衡起飞速度不同的起飞速度来增加限制 重量。

不同的(不平衡)起飞速度可通过使用下列方法来确定:

- 使用改进爬升以提高爬升或越障限制重量;
- 使用最大 V1 原则以增加越障限制重量;
- 使用最小 V1 原则以增加刹车能量限制重量
- 使用净空道或安全道以增加跑道或越障限制重量

如果起飞重量不是基于正常平衡 V1,那么 QRH 和 FMC 起飞速度不适用,并且公司应给飞行员提供获得适当起飞速度的方法。

FAR 起飞



737-600 - 737-900ER

注: 上图仅指示干跑道条件。湿跑道条件下的详细性能参阅 AFM。



中断起飞决断

一次中断起飞所须消耗的总能量与飞机速度的平方成正比。在低速时(到大约80节)能量值较低。因此只要不适合继续滑跑起飞或飞行的事件出现,就应中断起飞。如主警戒、不正常振动、轮胎失效等。

注: 关于低于和高于 80 节中断起飞的决策,参阅 QRH 非正常机动部分的中断起飞指南。

平衡跑道长度起飞过程中,当速度接近 V1 时将飞机停下来几乎需要飞机的最大停机能力。因此,必须在达到 V1 速度之前决定是否中断起飞。从历史上看,接近 V1 时中断起飞通常会导致飞机冲出跑道。常见的原因包括 V1 后才中断起飞,以及没有使用最大的停机能力(程序/技术上的错误)。不适当的中断起飞操作的后果参见本章 RTO 操作裕度一节。中断起飞过程中所使用的最大刹车力度比大多数飞行员在正常飞行中体验到的大得多。

除非机长判断不能飞行,否则不推荐 V1 以后中断起飞。即使 V1 后仍有 多余的跑道,也无法保证刹车有能力使飞机在跑道头之前停下来。

在某些情况下,飞行员可能会忽略 FMC 提醒其起飞速度已被删掉的警告信息,或者会忘记设置空速游标。如果在起飞过程中机组发现没有显示 V 速度并且没有其它故障指示,可以继续起飞。没有 V 速度显示但是没有其它故障指示不符合公布的中断起飞标准(参见 QRH 中断起飞NNM)。如果缺乏 V 速度显示,在起飞滑跑过程中,PM 应在适当的时间向 PF 报告 V1 和 VR。在 MCP 和主空速指示上应显示 V2。如果两名飞行员都不能记住正确的抬头速度,在显示的 V2 速度前 5-10 节抬头。



中断起飞机动

中断起飞(RTO)机动是在起飞滑跑阶段开始实施,以使飞机迅速在跑道上停止下来。在整个起飞滑跑过程中,PM应密切监控主要仪表并立即报告异常情况,如发动机火警,发动机失效或其它严重影响安全飞行的不利因素。中断起飞决断是机长的责任,并且必须在 V1 速度前作出决定。如果机长是 PM,他应实施 RTO 并同时宣布不正常情况。

注: 若作了中断起飞的决定, 机组应该完成 QRH 机动章节中的中断起 飞非正常机动。

若在 THR HLD 显示前中断起飞,当推力手柄移到慢车位时应断开自动油门。如果自动油门没有断开,推力手柄松开后会前移至选定的起飞推力位置。在显示了 THR HLD 之后,推力手柄收回时保持在慢车。为了程序上的一致,所有的中断起飞都应脱开自动油门。

如由于失火中断起飞,在大风情况下,停机时要考虑到停机位置,让火势在下风侧。中断起飞后,准备下一次起飞前,遵守刹车冷却要求。

接近 V1 时走/停决策

1992 年民航业制订起飞安全训练辅助程序时,发现现存的 V1 定义使人感到迷惑,因为这个定义未说明 V1 是机组必须开始中断起飞措施的最大速度。美国国家运输安全委员会(NTSB)在他们 1990 年关于中断起飞事故的研究中也注意到,过晚的中断起飞是造成冲出跑道事故的主要原因。因此 FAA 在联邦航空条例第一部分中更改 V1 定义如下:

- 确保在加速停止距离内停住飞机, V1 表示在起飞时飞行员必须采取 第一行动(例如,使用刹车、减推力、放出减速板)的最大速度
- V1 也意味着起飞过程中的最小速度,一台发动机失效后,飞行员能在该速度继续起飞,并且在起飞距离内达到高于起飞道面以上所需高度。

飞行员都知道 V1 是做出走/停决策的基础。在受跑道限制的情况下,若在 V1 开始中断程序,则飞机可以在到达跑道头前停住。参看 RTO 操作裕度图中 V1 后开始中断起飞和/或使用不正确程序的后果。



当 AFM 说明起飞性能时,是假设在 V1 前 1 秒一台发动机失效或出现某种事件。在跑道限制的条件下,则意味着若决定继续起飞,飞机将在跑道头达到 35 英尺的高度。

在合理的限制范围内,即使发动机失效早于假设的 V1 前 1 秒,决定继续起飞将意味着飞机在跑道头将低于 35 英尺,但仍可继续飞行。例如在 V1 前 2 秒发动机失效,此时决定继续起飞,那么飞机将在跑道头达到 15 至 20 英尺的高度。

虽然历来的训练都将发动机失效作为中断起飞的主要原因,但是统计显示发动机失去推力大约占此类事故的 1/4,由于起落架或轮胎问题造成的事故和事件几乎与发动机故障引起的一样多。其它引起中断起飞的原因为飞机形态、指示或灯光、机组协调问题、鸟击或 ATC 问题。

这里需要特别注意的是以前绝大多数中断起飞的事故都不是发动机失效的事件。双发时全起飞推力可用。在正常起飞推力,飞机在跑道头可以很容易达到150英尺的高度,并且若需返场飞行员有足够的跑道长度停住飞机。

在 V1 前很早就需做出走/停决策。尽早发现问题,良好的机组协调,以及快速反应都是成功起飞或停机的关键。

中断起飞执行操作裕度

机长及时的决定并使用正确的程序是在或接近 V1 情况下成功中断起飞的关键。

下列图表中的数据摘自起飞安全训练辅助手册,作为参考。每个图例显示了飞机不同形态的大致效果,以及飞机停机性能的程序差异。这些计算通常基于估算的数据,并且只用于训练目的。除非另外注释,数据一般是以典型的大全重飞机为前提,并基于验证的过渡时间。

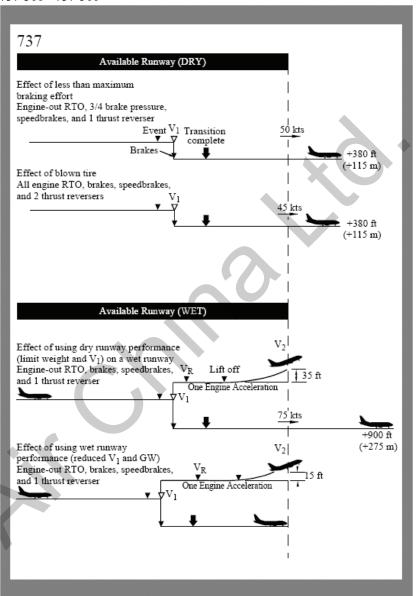
每个条件都与基线条件相比较。预计的跑道头速度和冲出跑道的预计距离在每张图例的右侧指示。估算距离时,假设冲出的跑道区域可以产生与相应跑道道面同样的刹车力。如果小于基线的 FAA 加速停止距离,则此距离表示为负数。



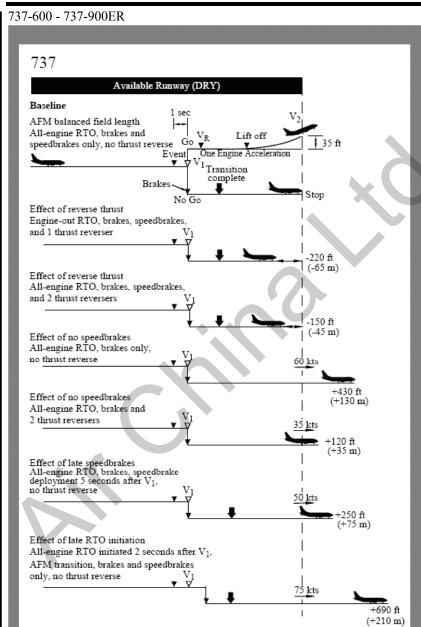
737-300 - 737-500 737 Available Runway (DRY) Baseline 1 sec AFM balanced field length Engine-out RTO, brakes and Lift off speedbrakes only, no thrust reverse Gο One Engine Acceleration Event V₁ Transition complete Brakes-No Go Effect of reverse thrust Engine-out RTO, brakes, speedbrakes, and 1 thrust reverser -170 ft (-50 m) Effect of reverse thrust All-engine RTO, brakes, speedbrakes, and 2 thrust reversers -180 ft (-55 m) Effect of no speedbrakes Engine-out RTO, brakes only, no thrust reverse 70 <u>k</u>ts +630 ft Effect of no speedbrakes (+190 m) Engine-out RTO, brakes and 1 thrust reverser 50 kts +310 ft Effect of late speedbrakes (+95 m) Engine-out RTO, brakes, speedbrake deployment 5 seconds after V1 no thrust reverse 50 kts +270 ft Effect of late RTO initiation (+80 m)Engine-out RTO initiated 2 seconds after V1. AFM transition, brakes and speedbrakes only, no thrust reverse +600 ft(+185 m)



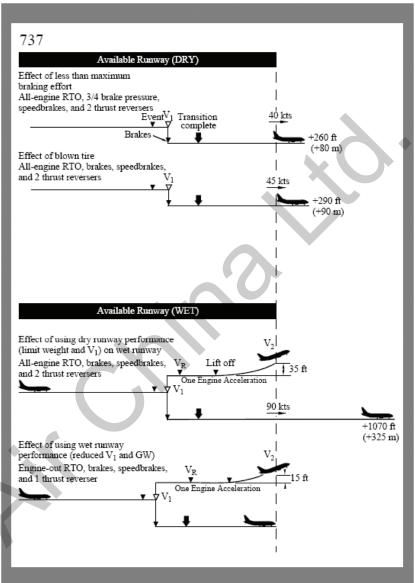
737-300 - 737-500







737-600 - 737-900ER





起始爬升 - 双发

离地后,使用高度指示作为主要的俯仰基准。用飞行指引结合指示空速 以及其它飞行仪表来保持正确的垂直飞行轨迹。无论是否使用飞行指引, 必须交叉检查俯仰、空速、以及空速趋势。

离地后,飞行指引仪指令俯仰保持 V2+20 节的空速,直到另一种俯仰方式接通。

V2+20 是起飞襟翼条件下的最佳爬升速度。它能在起飞后最短距离内获得最大高度。加速会减小高度的获得。起始爬升过程中如果空速超过 V2+20,停止加速,但是不要尝试减速回到 V2+20。V2+15 到 V2+25节之间的任何速度产生的起飞剖面大致相同。交叉检查指示空速以保持适当的起始爬升速度。

高度表指示正上升率后收起落架。升空后不要使用刹车。当起落架手柄位于收上位时,刹车会自动实施。起落架和襟翼收上后,PM 应核实起落架和襟翼指示正常。

最小燃油操作 - 起飞

推荐的最小起飞燃油量指航程油量加上备份油量。在很短的航线上,由于燃油量较少,起飞后前燃油泵低压灯可能亮。

若任何一个主油箱油泵指示压力低,不要关断燃油泵电门。避免飞机突 然加速,减小飞机抬头姿态,保持安全爬升梯度所需的最小仰角。

起飞后立即转弯 - 双发

越障、减噪或离港程序都有可能要求起飞后立即转弯。在适当的高度(正常情况下至少 400 英尺 AGL)开始转弯,并在带起飞襟翼的情况下保持 V2+15 至 V2+25 的速度。

注: 在起飞襟翼且 V2+15 节的速度时,最大坡度角为 30 度。

在完成转弯后,在或高于增速高度时,在爬升的同时增速并收襟翼。

注:必须考虑到在离场航线上出现一台发动机失效的可能性。专门的单发程序(如可用)有利于减小起飞重量,确保越障。



横滚方式

737-300 - 737-500

起飞且爬升稳定后,通过 400 英尺 AGL 后选择 LNAV。若离港程序或航路不是从跑道头开始的,为截获 LNAV 应在 400 英尺 AGL 使用 HDG SEL 切入所需航迹。当离港程序不是生效飞行计划的一部分时,使用 HDG SEL 或 VOR LOC 方式。若需要起飞后立即转弯,起飞前就可选择好所需航向。

737-600 - 737-900ER

如果起飞前未选择(FMC U10.6 及以前)或预位(FMC U10.7 及以后)LNAV,起飞后且爬升稳定后,通过 400 英尺 AGL 后选择 LNAV。如果起飞前选择(FMC U10.6 及以前)或预位(FMC U10.7 及以后)了 LNAV,并且生效航段在跑道航向的 3.0NM 且 5 度范围内,LNAV 引导在 50 英尺 AGL 生效。若离港程序或航路不是从跑道头开始的,为截获 LNAV应在 400 英尺 AGL 使用 HDG SEL 切入所需航迹。当离港程序不是生效飞行计划的一部分时,使用 HDG SEL 或 VOR LOC 方式。若需要起飞后立即转弯,起飞前就可选择好所需航向。

注:对于所有安装了HDG SEL 起飞选项的飞机,转弯开始前保持选择 跑道航向。

737-300 - 737-500

使用 FIX 页面功能可将离港过程中需使用的助航设备和相应径向线或航迹显示在导航显示上。使用 EFIS 控制面板(如安装)上的 NAV AID 和WPT 电门可在地图显示上提供额外的信息。

737-600 - 737-900ER

使用 FIX 页面功能和/或 EFIS 控制面板上的 VOR/ADF 电门可将离场过程中需使用的助航设备和相应径向线或航迹显示在导航显示上。使用 EFIS 控制面板上的 STA 和 WPT 电门可在导航显示上提供额外的信息。

俯仰方式

737-600 - 737-900ER

对于 FMC U10.8 及以后,通常情况下,VNAV 起飞预位,在 400 英尺 AGL 接通。用 VNAV 起飞、收襟翼、以及爬升是较好的起飞 AFDS 管理方式。这样可以提供与计划的离场程序一致的 VNAV 剖面和加速计划。



自动驾驶接通

737-300 - 737-500

FAA 批准起飞后在或高于 1000 英尺 AGL 可接通自动驾驶仪。其它的规定或航空公司的运行规范也许会指定不同的最低高度。自动驾驶接通前,飞机应在配平状态,并满足飞行指引。这样可以避免在自动驾驶接通过程中出现不必要的飞行轨迹改变。

737-600 - 737-900ER

FAA 批准起飞后在或高于 400 英尺 AGL 可接通自动驾驶仪。其它的规定或航空公司的运行规范也许会指定不同的最低高度。自动驾驶接通前,飞机应在配平状态,并满足飞行指引。这样可以避免在自动驾驶接通过程中出现不必要的飞行轨迹改变。

收襟翼计划

在训练飞行中,通常用 1,000 英尺 AFE 作为增速高度,开始减推力和收 襟翼。在航线飞行中由于减噪考虑,减推力一般在大约 1,500 英尺 AFE 高度实施,增速一般在 1,500-3,000 英尺 AFE 之间进行,或按各个机场的减噪程序规定。

■ 对于 FMC U10.7 及以前的飞机,在减推力高度,选择或核实爬升推力调定。在加速高度,调定襟翼收上机动速度并按计划收襟翼。

737-600 - 737-900ER

对于 FMC U10.8 及以后的飞机,推荐的加速技巧是在地面输入适当的加速高度之后,预位 VNAV。VNAV 接通条件下,自动指令增速。按计划收襟翼。若不使用 VNAV,在增速高选择 LVL CHG,并将指令空速调定到襟翼收上机动速度。在减推力高度,核实起飞基准页面上选择的点的爬升推力调定。若推力基准没有自动改变,选择爬升推力。

在 V2+15 节开始收襟翼,襟翼 1 起飞除外。如果襟翼 1 起飞,达到襟翼 1 机动速度时开始收襟翼。

速度上升后,如下开始收襟翼:

737-300 - 737-500

• 安装了马赫/空速指示器的飞机: 空速达到当前襟翼位置的固定机动速度时。



737-300 - 737-500

- 安装了速度带的飞机: 空速达到下一个襟翼位置的机动速度 "F"时。737-600 737-900ER
 - 当空速到达当前襟翼位置的机动速度(数字)时。

对于襟翼收上机动,保持至少:

737-300 - 737-500

• 襟翼收上机动速度(安装了马赫/空速指示器的飞机)

737-300 - 737-500

• 绿色"O"(安装了速度带的飞机)

737-600 - 737-900ER

• "UP"

注: 机动速度提供比正常 25 度坡度至少大 15 度的抖杆裕度。

襟翼和缝翼收上后,选择 VNAV 或者在 MCP 速度窗设置需要的爬升速

度。因为 VNAV 不提供前缘增升装置的超速保护, 所以在选择 VNAV

前,襟翼应该收起。

注: 在接通 VNAV 前衔接自动驾驶,除非选择了其它的俯仰方式,否则接通在 LVL CHG 和 FMA 的自动驾驶俯仰方式变为 MCP SPD 方式。



起飞收襟翼速度计划

737-300 - 737-500

起飞襟翼	选择襟 翼	在或低于 117,000 lbs (53,070 kgs)	117,000 lbs (53,070 kgs)以上至 138,500 lbs (62,823 kgs)	138,500lbs (62,823 kgs)以上
15	5	V2 + 15	V2 + 15	V2 + 15
	1	170/F	180/F	190/F
	UP	190/F	200/F	210/F
5	1	V2 + 15	V2 + 15	V2 + 15
	UP	190/F	200/F	210/F
1	UP	190/F	200/F	210/F

速度带显示(如安装)

• "F" - 下一襟翼位置的最小收襟翼速度。

737-600 - 737-900ER

131 JUOLIC		
起飞襟翼	选择襟翼	速度(节)
25	15	V2 + 15
	5	"15"
	1	"5"
	UP	"1"
15 或 10:	5	V2 + 15
	1	"5"
	UP	"1"
5	1	V2 + 15
	UP	"1"
1	UP	"1"

- "UP" 襟翼收上机动速度。
- "1"、"5"、"10"、"15"、"25" 襟 翼机动速度对应的数字。

注: V2+15之前坡度角限制到 15 度。



减噪音起飞

737-300 - 737-500

正常起飞程序满足典型的减噪要求。应在 FMC 的 TAKEOFF REF 页面输入减推力高(如安装)。保持襟翼收上机动速度直到符合减噪剖面,直到通过障碍物或高于任何最低穿越高度。在爬升页面输入 FMC 速度限制通常可做到这一点。也可以用速度干预(如安装)或 LVL CHG 完成。

737-600 - 737-900ER

正常起飞程序满足典型的减噪要求。应在 FMC 的 TAKEOFF REF 页面输入减推力高和加速高(对于 FMC U10.7 及以后的飞机)。保持襟翼收上机动速度直到符合减噪剖面,直到通过障碍物或高于任何最低穿越高度。在爬升页面输入 FMC 速度限制通常可做到这一点。也可以用速度干预(如安装)或 LVL CHG 完成。

注:应遵守当地机场的特殊程序。

关断 PMC 起飞

737-300 - 737-500

PMC 关断或失效时起飞,在起飞过程中发动机 RPM 随速度的增加而增加。在高标高机场,RPM 的增加可能接近 7%。PMC 关断的起飞性能图反映了 RPM 增加的情况。



起飞 - 发动机失效

概述

正常起飞剖面与发动机失效起飞剖面几乎一样。起飞滑跑期间及升空后,一台发动机失效的操纵性非常出色。空中最小操纵速度低于 VR 和 VREF。

发动机失效的识别

在 V1 或 V1 后单发开始是影响飞机的偏转,象侧风效果一样。受影响发动机的抖动和噪音可能会很明显,并且突然出现偏转。

飞机航向是方向舵脚蹬正确输入的最好指示器。为了抵销由于发动机失效所引起的推力不对称,用方向舵停止飞机的偏转。飞行时操纵盘带横向位移或副翼过量配平可能导致减速板伸起。

抬头和离地 - 一台发动机失效

如果在 V1 与离地间一台发动机失效,柔和使用与推力衰减相称的舵保持方向控制。

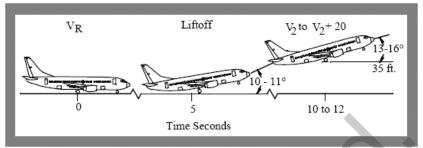
正常双发起飞时,在 VR 开始柔和持续地抬头至 15 度俯仰。如果一台发动机失效,也在 VR 开始柔和持续地抬头,但目标俯仰姿态比正常双发俯仰姿态低 2 到 3 度。一台发动机失效的抬头率比正常起飞也要稍慢一些(慢 1/2 度每秒)。离地后调节俯仰姿态,保持所需速度。

若在离地时或离地后发生发动机失效,用方向舵及副翼保持航向和机翼 水平。在飞行中,正确的蹬舵量使驾驶盘接近中立。要使驾驶盘处于中 立,向操纵盘位移方向蹬舵。这接近最小阻力形态。

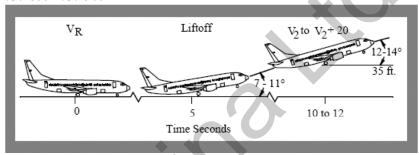
典型的抬头 - 一台发动机失效

下图描绘的离地姿态应在 5 秒左右达到。按需调节俯仰姿态,保持 V2 至 V2+20 节的理想空速。

737-300 - 737-500



737-600 - 737-900ER

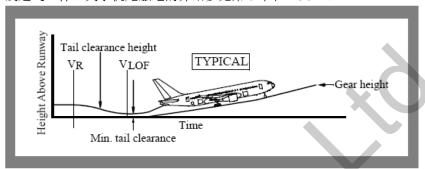


高度表指示正上升率后收起落架。 根据本章介绍的技巧收襟翼。



典型起飞的机尾离地高度 - 一台发动机失效

下图介绍了一台发动机失效时襟翼位置对离地俯仰姿态的影响,以及起飞过程中的最小机尾离地高度。另外,最后一栏提供了机轮在跑道上,起落架支柱伸出,机尾触地时的俯仰姿态。机尾触地时的俯仰姿态与双发起飞一样。关于机尾触地的介绍参见第8章和FCOM。



737-300 - 737-500

机型	襟翼	离地姿态	最低机尾离地高	机尾触地俯仰姿		
		(度)	度	态		
			英寸 (厘米)	(度)		
737-300	1	11.3	14 (36)			
	5	11.0	16 (41)	13.4		
	15	10.3	19 (48)			
737-400	5	10.3	4 (10)	11.4		
	15	9.8	10 (25)			
737-500	1*	11.3	21 (53)			
	5	11.0	23 (58)	14.7		
	15	10.3	26 (66)			

在737-500中使用襟翼1作为起飞襟翼调定限制有此种能力的飞机。



737	7-600) _ 7	137	7_Q	በበ	FR
/ .)	/ - ()()()	, - ,		-7	w	11:11

机型	襟翼	离地姿态	最低机尾离地高	机尾触地俯仰姿
		(度)	度	态
			英寸(厘米)	(度)
737-600	1	11.0	24 (61)	
	5	11.0	24 (61)	
	10	10.8	25 (64)	16.2
	15	10.5	26 (66)	
	25	10.2	28 (71)	
737-700	1	11.0	18 (46)	*
	5	11.0	18 (46)	
	10	10.8	19 (48)	14.7
	15	10.6	21 (53)	
	25	10.2	23 (58)	
737-800	1	9.0	8 (20)	
	5	8.7	11 (28)	
	10	8.4	14 (36)	11.0
	15	8.2	15 (38)	
	25	8.0	17 (43)	
737-900	1	8.5	9 (23)	
	5	8.3	11 (28)	
	10	8.1	14 (36)	10.0
	15	7.7	16 (41)	
	25	7.6	18 (46)	
737-900ER	1	8.5	9 (23)	
	5	8.3	11 (28)	
	10	7.7	16 (41)	10.0
	15	7.6	18 (46)	
	25	7.4	21 (53)	



起始爬升 一台发动机失效

应调整起始爬升姿态,保持最小 V2 的速度和正上升率。离地后飞行指引提供适合的指引。交叉检查指示空速、垂直速度和其它飞行仪表。飞行指引指令最小 V2 或当时速度,最大不超过 V2+20。

若不使用飞行指引,指示空速和姿态显示就是主要的俯仰基准。

高度表指示正上升率后收起落架。调整初始爬升姿态,保持最小 V2。若速度在 V2 和 V2+20 之间发动机失效,以失效时的空速继续爬升。若在 V2+20 速度以上发动机失效,增大俯仰将速度降到 V2+20 并保持到达增速高度前的 V2+20。

离地后,飞行指引的横滚方式指令机翼水平或 HDG SEL(如安装),直到 LNAV 接通或者选择了其它横滚方式。若地迹偏离了预计的飞行轨迹,使用 HDG SEL/LNAV 来获得所需的航迹。

发动机火警指示、发动机故障、接近或超过发动机极限等情况应尽快处 里。一旦飞机得到控制,起落架收上并达到安全高度后(典型的为 400 英尺 AGL 或以上),尽快完成检查单记忆项目。在襟翼收上且条件允许 的条件下完成检查单参考项目。

如果在起始爬升过程中一台发动机失效,襟翼收上后且条件许可时完成相应的检查单。

起飞后立即转弯 - 一台发动机失效

越障或离场程序可能要求专门的单发离场程序。如果需要立即转弯,在合适的高度(通常为至少400英尺AGL)开始转弯。机动飞行中保持起飞襟翼和V2到V2+20节速度。

注: V2+15 节之前限制坡度到 15 度。在 V2+15 节及起飞襟翼时,允许坡度不超过 30 度。LNAV 接通后,AFDS 可能指令坡度角大于 15 度。

完成转弯后,在或高于增速高度时,在爬升的同时增速并收襟翼。



自动驾驶仪接通 - 一台发动机失效

737-300 - 737-500

在高于 1000 英尺 AGL 的安全高度,并且有适当的方向舵脚蹬或配平输入时,可以接通自动驾驶仪。

737-600 - 737-900ER

在高于 400 英尺 AGL 的安全高度,并且有适当的方向舵脚蹬或配平输入时,可以接通自动驾驶仪。

收襟翼 一台发动机失效

一台发动机失效收襟翼的最低高度是 400 英尺 AGL。波音训练时,使用 1,000 英尺 AFE 作为收襟翼开始加速的标准高度。

对于 FMC U10.7 及以前的飞机,在单发加速高度,在 MCP 上选择襟翼 收上机动速度。收襟翼时,发动机失效的加速和爬升能力随飞机推力和重量比率的变化而变化。飞行指引仪指令接近平飞或平缓爬升(0-200 fpm)的收襟翼航段。按襟翼速度计划加速并收襟翼。

对于 FMC U10.8 及以后的飞机,在发动机失效加速高度,如果 VNAV 接通,将指令在接近平飞的爬升阶段进行加速。按襟翼-速度计划收襟翼。对于 FMC U10.8 及以后的飞机,如果未接通 VNAV,使俯仰方式留在 TO/GA 并在 MCP 上选择襟翼收上机动速度。收襟翼时,发动机失效的加速和爬升能力随飞机推力和重量比率的变化而变化。飞行指引仪指令接近平飞或平缓爬升(0-200 fpm)的收襟翼航段。按襟翼速度计划加速并收襟翼。

如果在收襟翼高度没有使用飞行指引,在加速的同时减小俯仰姿态,尽量保持平飞。按襟翼-速度计划收襟翼。

当飞机加速且襟翼收上时,调节方向舵脚蹬位置以保持驾驶盘中立,并 配平以减轻方向舵脚蹬压力。

襟翼收上 - 一台发动机失效



对于FMC U10.8 及以后的飞机, 襟翼收回后并且在襟翼收上机动速度上, VNAV 接通并且襟翼收上, FMC 将指令一个襟翼收上机动速度的爬升。设定最大连续推力(CON)并继续爬升到越障高度。如果没有接通VNAV, 选择 LVL CHG。

当襟翼收上并且推力调定后,开始完成相应的发动机失效非正常检查单 以及起飞后检查单。完成所有越障之前保持襟翼收上机动速度,然后在 CDU 爬升页面选择单发计划(根据下一步措施)。达到改平高度之前确定自动油门脱开。改平后按需调定推力。

减噪音 一台发动机失效

起飞后一台发动机失效,不再要求减噪程序。

假设温度减推力(ATM)起飞期间一台发动机失效

ATM 起飞减推力是根据 VI 后一台发动机失效能满足所有越障要求的最小爬升梯度而定的。若在 ATM 起飞过程中出现一台发动机失效,根据性能要求,不需要增加剩余发动机的推力。但是,如果在 ATM 起飞过程中需要更多推力,人工前推推力手柄可以将工作发动机的推力加到最大起飞推力。这是因为根据实际温度使用全起飞推力时起飞速度考虑了 VMCG 和 VMCA。

将工作的发动机加到最大起飞推力,可以提供额外的性能裕度。这个额 外的性能裕度对于减推力起飞认证不是必需的,由机组决定是否使用。

固定减功率起飞过程中发动机失效

在固定减功率起飞过程中,如果推力手柄前推超过了固定减功率极限,那么在小全重下的起飞速度可能不能提供最小操纵的安全操作裕度。一台发动机失效后,推力增加超过了固定减功率极限,将会导致失去方向控制,除非机长判断马上有撞地情危险,否则不应执行。这是因为使用固定减推力起飞时起飞速度考虑了 VMCG 和 VMCA。



结合两种方法起飞过程中发动机失效

737-300 - 737-500

在固定减功率起飞过程中,如果推力手柄前推超过了固定减功率极限,那么在小全重下的起飞速度可能不能提供最小操纵的安全操作裕度。这是因为只有根据实际温度使用固定减推力起飞时起飞速度才考虑 VMCG 和 VMCA。由于机组没有固定减推力极限指示,除非机长认为即将触地,否则不要增加推力。

737-600 - 737-900ER

在固定减功率起飞过程中,如果推力手柄前推超过了固定减功率极限,那么在小全重下的起飞速度可能不能提供最小操纵的安全操作裕度。这是因为只有根据实际温度使用固定减推力起飞时起飞速度才考虑VMCG和VMCA。对于固定减推力限制不在参考N1读数上指示的飞机,机组没有固定减推力限制的指示。因此,除非机长判断马上有撞地危险,否则不应增加推力。对于固定减推力限制不在参考N1读数上指示的飞机,除非机长判断马上有撞地危险,推力手柄不应超过固定的减功率极限。







爬升、巡航、下降和等待	第 4 章
目录	TOC 节
序言	4.1
爬升	
~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	4.1
爬升限制	
低高度改平	
过渡到爬升	
确定爬升速度	
爬升过程中发动机结冰	
经济爬升	
经济爬升计划 — FMC 数据不可用	
最大爬升率爬升	
最大爬升角爬升	4.4
一台发动机失效爬升	4.4
巡航	4.6
最大高度	4.6
最佳高度	4.8
确定巡航速度	
梯度爬升	4.9
燃油温度低	4.10
经济巡航性能	4.11
发动机失效巡航/飘降	4.13
高高度大速度飞行	4.14
ETOPS	4.15
极地飞行	4.16
下降	
确定下降速度	4.19



下降轨迹	4.19
下降限制	4.19
速度干预(如安装)	4.19
用 HUD 系统下降准备	4.20
下降计划	4.20
下降率	4.20
减速板	
襟翼和起落架	4.23
速度限制	4.23
下降期间发动机结冰	4.23
	4.24
	4.24
等待程序	4.25
FMC 不提供等待速度	4.25

# 爬升、巡航、下降和等待

第4章

# 序言

本章介绍爬升、巡航、下降和等待的推荐操作方法和技巧。同时介绍了爬升或巡航过程中发动机失效,以及发动机失效的巡航/飘降。本章推荐的操作方法和技巧讨论可以提高机组协作,加强安全,并为准标化提供了基础。

#### 爬升

### 减推力爬升

以小于爬升全额定推力使用发动机可以延长发动机的寿命。

FMC 在 N1 LIMIT 页面上提供两种减推力爬升。

- CLB 1 为爬升推力减小大约 10%
- CLB 2 为爬升推力减小大约 20%。

根据固定的减功率或假设温度方法选定的起飞减推力量,FMC 自动选择减推力爬升。

随着飞机逐渐爬升直到全爬升推力恢复,爬升推力减量逐渐消除。如果 爬升率低于 500 英尺/分钟左右,应选择下一个更大的爬升推力。

起飞前,完成起飞选择后,飞行员可以在 N1 LIMIT 页面选择另外的爬升推力限制,超控自动选择的爬升推力限制。自动选择的爬升推力被超控后,之前所选择的起飞减推力不受影响。

注: 使用减推力爬升会增加总航程燃油,各营运人应进行评估。

# 爬升限制

当选择某一程序或通过 CDU 人工输入时,可以在航路上自动输入爬升限制。当飞机在 MCP 高度改平时,FMC 将该高度视为爬升限制。

所有的硬性高度爬升限制,包括"在或低于"限制,都应在MCP高度窗里调定。确定满足该高度限制,或得到进一步指令后,可以调下一个高度。这一程序可提供高度警告,并保证满足高度指令限制。



当无 ATC 限制时,在拥挤的空域或机组工作量很大时推荐通过 MCP 高度干预(如安装)来使用 LVL CHG 或 VNAV。高度干预(如安装)是指在 MCP 高度窗上选择下一个所需高度,并按压 MCP ALT INTV 电门,删除高度限制,让飞机爬升到 MCP 高度。

## 低高度改平

有时候起飞后需要低高度爬升限制。这一高度限制应在 MCP 高度窗里调定。当飞机接近这一高度时,方式信号牌变为 VNAV ALT (如安装),飞机改平。如果飞机没有安装 VNAV ALT,方式信号牌开始变成 ALT ACO,然后变成 ALT HOLD。

注:如果选择 N1 之前出现高度截获,出现自动减推力并且自动油门速度方式接通。

#### 高起飞推力 - 小全重

高起飞推力、小全重起飞时,如果完成低高度改平,机组应考虑如下因素:

- 由于接近改平高度且飞机的爬升率大,在刚离地之后可能发生高度截获。
- 为保证旅客舒适, AFDS 的操纵法则限制 F/D 和自动驾驶仪的俯仰指令
- 在将改平的高度以下可能没有足够的高度来完成正常的截获剖面,除 非机组采取措施,否则可能飞过该高度。

为了防止超过目标高度和目标空速,机组应考虑采取一项或多项下列措施:

- 只要可能, 在小全重使用减推力起飞.
- 比正常情况提前将起飞推力减至爬升推力.
- 如果可能飞过高度, 断开 AFDS 完成人工改平.
- 按需人工控制推力来管理速度, 防止襟翼超速。

# 过渡到爬升

在飞过障碍物或高于最低飞越高度之前,保持襟翼收上机动速度。如果 没有高度或速度限制,加速到预定的爬升速度计划。飞机加速到爬升速 度计划越快,飞行所用时间越短,油耗越经济。



# 确定爬升速度

FMC 自动计算航路爬升速度,并显示在爬升和进程页面上。如果 VNAV 接通,该速度也显示为指令速度。低于速度过渡高度,FMC 的目标速度为导航数据库中贮存的离港机场过渡速度限制(在 FAA 空域,低于10,000 英尺 MSL 为 250 节),或襟翼收上机动速度,取较高值。FMC 使用航段页面上与航路点相关的速度限制,以及爬升页面上与高度有关的速度限制。

FMC 提供经济(ECON)操作和发动机失效(ENG OUT)操作的最佳爬升速度方式。这些最佳速度可在爬升之前或期间改变。还提供最大爬升角(MAX ANGLE)和最大爬升率(MAX RATE)等可选的爬升速度方式。ECON 爬升速度是取得最低飞机运行成本的一个恒定速度/恒定马赫数。设置恒定马赫数,使其等于在 FMC 输入巡航高度的经济巡航马赫数。在非常低的巡航高度上,经济爬升速度增加到高于正常值以匹配所输入巡航高度的经济巡航速度。对于经济爬升,速度与全重(爬升顶点预测重量),爬升顶点预测风,爬升顶点预测温度与 ISA 的偏差值以及成本指数成正比。

# 爬升过程中发动机结冰

发动机结冰可能会出乎人们意料,并可能在风挡或飞机其它部位无结冰迹象时发生。积冰一旦形成,将以惊人的速度累积起来。虽然一片云层 也许不会引起结冰,但形状相似的另一片云层可能就会导致结冰。

**注**:无论何时只要存在结冰条件或预计结冰,发动机防冰系统应打开。 不遵守推荐的发动机防冰程序会导致发动机失速、超温或发动机损 坏。

# 经济爬升

FMC 正常的经济爬升速度计划最大限度地降低了航程成本。它随着全重的不同而变化,并受成本指数的影响。FMC 产生固定的速度计划,它随成本指数和重量的不同而变化。

所有全重的经济爬升速度一般都超过 250 节。在 10,000 英尺以下 (FAA 空域), FMC 爬升速度限制到 250 节或更低的航路点速度限制(如输入)。如果 ATC 允许在 10,000 英尺以下使用较大速度,使用 ECON 速度可进一步节约成本。



# 经济爬升计划 - FMC 数据不可用

737-300 - 737-500

• 250 节 - 10000 英尺以下

737-300 - 737-500

• 280 节/.74 马赫 - 10.000 英尺以上

737-600 - 737-900ER

• 250 节/VREF40+70, 取较高一个 - 10,000 英尺以下

737-600 - 737-900ER

• 280 节/0.78M - 10,000 英尺以上

## 最大爬升率爬升

最大爬升率爬升提供大爬升率并在最短时间内到达巡航高度。使用下列 速度可接近最大爬升率:

737-300 - 737-500

襟翼收上机动速度+50 节直到获得 0.74 马赫

737-600 - 737-900ER

• 襟翼收上机动速度+50 节直到获得 0.76 马赫

注: FMC 提供最大爬升率速度。

# 最大爬升角爬升

FMC 提供最大爬升角速度。最大爬升角速度通常用于越障、最低穿越高度或在最短距离内达到指定的高度。它随全重的变化而变化,并提供与襟翼收上机动速度大致相等的爬升梯度。

# 一台发动机失效爬升

发动机失效爬升速度接近最大爬升角速度,并随全重和高度而变化。襟翼收上并通过所有的障碍物后,在 FMC ACT ECON CLB 页面选择对应失效发动机的 ENG OUT 提示。这样就显示 MOD ENG OUT CLB 页面 (FMC U10.3 及更晚版显示 ENG OUT CLB 页面),此页面提供一台发动机失效时的咨询数据。

737-300 - 737-500

注:如果任何进场程序需要 VNAV,不要执行该页面。如果执行了该页面,所有性能预测均显示空白, VNAV 不能接通,并在输入了新的巡航高度后,虽然 FMC 过渡到 ENG OUT CRZ,但是不能过渡到下降。在更新 10.0 及以后版本的 FMC 上不能执行 ENG OUT。



如果不是在起飞推力出现推力损失,在工作的发动机上设置最大连续推力,并调整俯仰保持空速。

注:在 FMC N1 LIMIT 页面选择 CON,将 N1 游标移到最大连续推力,直到选择其它方式或自动接通其它方式。必须人工调定推力。

MOD ENG OUT CLB 页面(FMC U10.3 及更晚版显示 ENG OUT CLB 页面)显示最大连续推力的 N1、最大高度、以及到巡航高度的单发爬升速度,或最大单发高度,以较低的为准。推力设置保留在最大连续推力,直到空速上升到指令值。

注: 如计算的爬升速度不可用,使用襟翼收上机动速度及最大连续推力。



#### 巛航

本节从旅客最舒适和最经济角度提供巡航阶段的基本指南。

# 最大高度

# 附录 A.2.4

最大高度是飞机可操作的最大高度。由三个基本特性决定,该特性是每个机型所特有。FMC 预计的最大高度是下列高度中最低一个:

- 最大批准高度(结构限制) 在认证时确定,通常由机身上的压力 载荷极限决定。
- 推力限制高度 有足够可用推力提供特定最小爬升率的高度。(参阅QRH 空中性能章节中远程巡航最大飞行高度。)根据发动机的推力额定值,推力限制高度可能高于或低于机动限制的高度能力。
- 抖振或机动限制高度 起始抖振之前存在特定机动裕度的高度。抖振之前,该高度对于 FAA 操作,提供至少 0.2g 的裕度(33 度的坡度),对于 CAA/JAA 操作提供至少 0.3g 的裕度(40 度坡度 0)。

虽然上述每种限制由 FMC 进行检查,但是可用推力可能会限制完成除相对较小机动以外的其它机动能力。琥珀色区极限不指示可用推力限制的机动能力。

#### 737-300 - 737-500

速度带(如安装)上的最小机动速度指示不保证有能力在该速度保持平 飞。将飞机减速至琥珀色区可能导致飞机无法保持速度和/或高度,因为 速度下降,飞机阻力可能超过可用推力,这在转弯时尤其如此。机组如 果要在或接近最大飞行高度操作,应该熟悉飞机在这些情况下的性能特 征。



#### 737-600 - 737-900ER

空速显示上的最小机动速度指示不保证有能力在该速度保持平飞。将飞机减速至琥珀色区可能导致飞机无法保持速度和/或高度,因为速度下降,飞机阻力可能超过可用推力,这在转弯时尤其如此。机组如果要在或接近最大飞行高度操作,应该熟悉飞机在这些情况下的性能特征。

注: 从 FMC 得到最精确的高度限制,以确保飞机重量,巡航重心和温度输入正确。

#### 737-300 - 737-500

在安装了FMC 更新 10.0 及更晚版的飞机上,对于 LNAV 操作,FMC 提供实时的坡度角限制功能。这一功能可以保护指令的坡度角不超过当前可用的推力限制。该坡度角限制保护只有在 LNAV 过程中可用。在安装了较早 FMC 更新版的飞机上,LNAV 输入有可能超出飞机能力。这可能导致高度或空速损失。

#### 737-600 - 737-900ER

对于 LNAV 操作,FMC 提供实时的坡度角限制功能。这一功能可以保护指令的坡度角不超过当前可用的推力限制。该坡度角限制保护只有在 LNAV 过程中可用。

对于 LNAV 以外的其它操作,当在或接近最大高度飞行时,速度需大于琥珀色速度带下端至少 10 节,并使用小于等于 10 度的坡度角。如果速度下降到小于琥珀色速度带下部,立即采取下列一项或多项措施增加速度:

- 减小坡度角
- 增加推力到最大连续
- 下降

在或正接近最大高度的紊流可能瞬间增加飞机迎角,并启动抖杆。如果 速度接近琥珀色速度带下部,任何机动动作会增加负载因素,并进一步 减小起始抖振和抖杆的裕度。

在 FMC 最大高度以上,FMC 燃油预测不可用,并且不在 CDU 上显示。 FMC 最大高度以上 VNAV 不可用。在或高于最大高度,燃油消耗会增加。不推荐在此高度以上飞行。



# 最佳高度

最佳高度指的是飞机在 ECON 方式工作时最低成本的巡航高度,以及飞机在 LRC 或飞行员所选的速度方式工作时最低燃油消耗的巡航高度。在 ECON 方式,最佳高度随飞机重量或成本指数的减小而增加。在 LRC 或选择的速度方式,最佳高度随飞机重量或速度减小而增加。每次飞行中最佳高度将随着重量的减少而继续增加。

对于短程飞行,可能达不到上述规定的最佳高度,这是因为完成爬升到 最佳高度之前就到达下降顶点(TOD)。

#### 附录 A.2.4

FMC PERF INIT 页面定义的航程高度,通过减小短航程高度来进一步限制最佳高度,直到满足最低巡航阶段的时间。典型的巡航时间是一分钟,但营运人可通过维护措施在 FMC 中选择。对于短航程而言,在航程高度上飞行能得到最低的燃油/成本,同时满足最短巡航时间要求。选择的巡航高度通常应尽量接近最佳高度。最佳高度是在给定航程、成本指数和全重的最低成本指数的高度。它提供约1.5 载荷数(至抖振开始约48度坡度)或更好的振动裕度。随着最佳巡航高度偏离的增加,性

高于最佳高度,预计会丢失一些推力限制的机动裕度。在最佳高度 2000 英尺以上平飞,抖振开始之前通常允许大约 45 度的坡度。飞机高出最佳高度越高,推力裕度越小。在接受一个高于最佳高度的高度前,要确定在估计的温度和颠簸条件下,随着飞行进程,飞机能继续接受这种高度。装有较高推力发动机的飞机,高度选择很可能是起始抖杆机动裕度限制的高度。在请求/接受起始巡航高度及随后的梯度爬升时,应检查航路上预计的温度和颠簸情况。

# 确定巡航速度

能的经济性降低。

巡航速度自动由 FMC 计算并在 CRZ 页面上显示。VNAV 接通时由指令空速显示。默认的巡航速度方式是经济(ECON)巡航。飞行员可以在 CRZ 页面的目标速度行选择远程巡航(LRC),发动机失效方式或改写 固定马赫数或 CAS 值。



ECON 巡航是一个可变的速度计划,与全重、巡航高度、成本指数和顶风分量成正比。对于输入的成本指数计算出的值可提供最低运行成本。成本指数输入零可产生最大航程巡航。

顶风增加 ECON CRZ 速度。顺风减少 ECON CRZ 速度,但是不会低于 静风最大航程巡航速度。

737-300 - 737-500

LRC 是一个可变的速度计划,它提供小于最大可用燃油里程的 1%的燃油里程。FMC 对 LRC 进行风修正。

737-600 - 737-900ER

LRC 是一个可变的速度计划,它提供小于最大可用燃油里程的 1%的燃油里程。FMC 不对 LRC 进行风修正。

要求到达时间(RTA)速度是为了满足 FMC LEG 页面上的 RTA 特定航路点要求的时间。

# 梯度爬升

不受短程距离限制的飞行计划一般在最佳高度附近巡航。在飞行中,由于最佳高度随燃油消耗而增加,有必要定期爬升到一个更高的巡航高度,以达到飞行计划的燃油消耗。该技巧(参阅梯度爬升巡航)一般是根据可用的巡航高度层在 FMC 输入适当的梯度爬升值。在多数飞行中,到达 T/D 前可能需要一个或多个梯度爬升。

在特殊的航路上如果难以进行高度改变,请求一个最佳高度之上的起始 巡航高度可能很有好处。这样尽可能减少在低高度/大燃油消耗情况下长 时间飞行的可能性。请求的/可接受的起始巡航高度应与推力限制的或机 动裕度限制的高度作比较。记住,巡航推力限制的高度取决于巡航高度 层温度。如果大全重条件下,巡航高度层温度增加超过表中的值,最大 巡航推力将无法保持所需巡航速度。

最佳梯度点由航路长度、飞行条件、速度方式、当前飞机高度、STEP高度以及全重等因素确定。FMC不计算最佳梯度点。机组必须输入STEP高度。FMC然后根据全重计算到梯度爬升点的ETA和距离。计算到目的地的燃油节余和损耗时假设执行了梯度爬升。尽可能在接近梯度爬升点的地方开始巡航爬升到一新高度。



#### 航路爬升燃油

根据飞机全重、初始高度、大气温度及爬升速度的不同,4,000 英尺的航路爬升需 300 至 500 磅(135 至 225 公斤)额外燃油。对于大全重和低初始高度燃油增量最大。额外油耗可由下降过程中的燃油节余来补偿。假如所用的风信息可靠,如果 FMC 或飞行计划推荐更高的高度,爬升到该高度有好处。

**注**: 在更高高度所节余的燃油通常不能证明梯度爬升,除非在更高高度 的巡航时间等于或超过 20 分钟。

# 燃油温度低

燃油温度随大气全温变化。例如,在高巡航高度上延程飞行会降低燃油 温度。在某些情况下,燃油温度可能接近最低燃油温度极限。

燃油冰点不应与由于冰冻的水颗粒导致的燃油结冰形态混淆。燃油冰点是一个温度,在这个温度下燃油出现蜡状晶体。Jet A 的燃油规格将冰点限制到最大-40 摄氏度,而 Jet A-1 的最大值为-47 摄氏度。在前苏联,燃油为 TS-1 或 RT,它们的最大冰点达到-50 摄氏度,在一些地区可能更低。实际的燃油冰点根据燃油加工地点的不同而不同。

除非航空公司在签派站对装载的燃油实际冰点进行了测量,否则必须使用规定的最大燃油冰点。在大多数机场,测量的冰点可能比规定最大值还能承受更低的冰点温度。如可知,可以使用实际冰点温度。飞行员必须记住一点,某些机场在地面上贮存燃油,在温度极低的情况下,燃油在装载之前就可能已经接近最低允许值了。

对于混合燃油,用机上燃油最保守的冰点作为混合燃油冰点。执行此程 序直到加注 3 次较低冰点的燃油。这时再使用较低的冰点。如果燃油冰 点对下一个航段很重要,加油前机翼油箱中的燃油要传输到中央翼油箱。 被加载燃油的冰点可用于下个航段。

燃油温度应保持在 FCOM 中规定的 AFM 极限值以内。



除非燃油温度已降到接近最低极限值,否则不必担心处于最小燃油温度。 燃油冷却率大约为每小时3摄氏度,在极端寒冷的天气条件下,最大每 小时可达12摄氏度。

可用以下三种方式来增加全温,三种方法可单独使用,也可一起使用:

- 爬升或下降到较暖空气团
- 改航到较暖空气团
- 增加马赫数
- **注**: 大多数情况下,采取下降可以到达较暖空气团,但也有报告指出较高飞行高度层也有暖空气团。如果预报温度比正常情况低,应认真研究气温预报。

燃油温度稳定需 15 到 60 分钟。大多数情况下,需要下降至低于最佳高度 3,000 至 5,000 英尺的高度。在更严重的情况下,也许需要下降到 25,000 至 30,000 英尺的高度。每增加 0.01 马赫将使大气全温增加 0.5 度至 0.7 摄氏度

# 经济巡航性能

从离场到目的地机场的飞行计划油耗是根据一定假设条件算的。包括起飞全重、巡航高度、航路、温度、航路风以及巡航速度。

整个航程中应对比实际油耗和飞行计划油耗。

下列因素会使计划的油耗增加:

- 温度高于计划的温度
- 低于计划的巡航高度
- 巡航高度高于最佳高度 2000 英尺以上
- 计划远程巡航时, 速度大于计划的速度, 或明显小于远程巡航速度
- 强顶风分量
- 燃油不平衡
- 飞机配平不当
- 过量的推力手柄调节

巡航燃油损耗包括:

- ISA + 10 摄氏度:增加航程燃油 1%
- 高于/低于最佳高度 2000 英尺: 增加航程燃油 1%-2%
- 低于最佳高度 4000 英尺: 增加航程燃油 3%-5%



- 低于最佳高度 8000 英尺: 增加航程燃油 8%-14%
- 巡航速度比 LRC 高 0.01M: 航程燃油增加 1%至 2%

#### 737-300 - 737-500

在最佳高度 2000 英尺以内巡航,远程巡航速度可能接近 0.74M。在所有巡航高度远程巡航也提供最佳抖振裕度。

#### 737-600 - 737-900ER

在最佳高度 2000 英尺以内巡航,远程巡航速度可能接近 0.78M。在所有巡航高度远程巡航也提供最佳抖振裕度。

**注**:如果发现实际耗油与飞行计划耗油不符,并且上述情况都不能解释,应考虑为燃油渗漏。完成相应的非正常检查单。



### 发动机失效巡航/飘降

非正常检查单性能或发动机突然失效可能需要执行单发飘降。

如果在巡航高度一台发动机失效,可能需要下降。脱开自动油门,推力人工调到 CON。在 FMC CRZ 页面,选择对应所失效发动机的 ENG OUT 提示。这样就显示 MOD ENG OUT CRZ 页面 (FMC 更新 U10.3 或以后版本)显示 ENG OUT CRZ 页面,同时 FMC 计算在当前全重情况下的单发目标速度以及最大单发速度。随着燃油消耗这些显示更新。

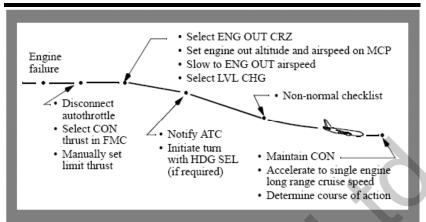
737-300 - 737-500

注:在安装 FMC 更新 10.0 之前版的飞机上,如果任何进场程序要求 VNAV,不要执行该页面。如果执行任何 ENG OUT 页面,FMC 不能过渡到下降。在安装 FMC 更新 10.0 及以后版的飞机上,不能执行 ENG OUT 页面。

在 MCP 高度窗设置 MAX 高度,在 MCP IAS 速度窗设置单发目标空速。 让空速减小到单发速度然后再接通 LVL CHG。如果保持单发目标速度和 最大连续推力(MCT),飞机在原始 MAX 高度以上改平。但是,在 ENG OUT CRZ 页面显示更新的 MAX 高度。复习了单发数据后,用 ERASE (抹除)提示回到生效的 CRZ 页面。选择 MOD ENG OUT CRZ 页面后, 不能再执行其它 FMC 页面。

在目标高度改平后,保持 MCT 并让飞机加速到单发远程巡航速度。人工调节推力保持该速度。ECON CRZ 页面输入新的巡航高度和空速,更新 ETA 和下降顶点预测。有关配平技巧参阅第七章发动机失效熟悉程序。





注: 当发动机失效时如果飞机在或低于单发最大高度,选择 MOD ENG OUT CRZ (FMC U10.3 及以后版 ENG OUT CRZ 页面)。人工调整推力保持单发巡航速度。

# 高高度大速度飞行

在高高度/大马赫范围中飞行,飞机显示出极好的稳定性。以大马赫巡航时,通常不会遇到马赫抖振。飞机没有马赫俯冲的趋势。

如果马赫配平失效,当加速接近 MMO 时,飞机出现稍微下俯的配平变化,但是操纵力变化很小并且容易控制。当马赫配平系统工作时,下俯配平变化很难觉察,除非参照驾驶杆位置。

随着速度接近 MMO,阻力迅速增加。大重量条件下,飞机可能没有足够的推力加速到在正常巡航高度平飞时的 MMO。

# 高高度大速度飞行的飞行控制灵敏度

当今的飞机驾驶员必须理解在高高度大速度飞行的飞行控制灵敏度的含义。有报告称在高高度大速度切断自动驾驶时由于操作过猛而导致乘客 受伤。



飞行员需要知道,相对于低高度和起飞降落时,飞机在高高度对于驾驶杆上的俯仰输入反应更加明显(载荷因素)。相似地,对于给定的姿态改变,爬升率的改变与真空速成比例。例如,在 290 节 KIAS 海平面造成 500 fpm 爬升率的姿态改变,在 290 节 KIAS,35,000 英尺高度会造成900fpm 爬升率。这是因为 290 节 KIAS 等于在海平面大约 290 节 TAS,在 35,000 英尺约为 390 节 TAS。该特点对于较小的姿态改变有效,例如保持高度的方法。

其他因素如全重和 CG 也影响飞行控制灵敏度和稳定性,但是由于 CG 在允许的范围内,因此操纵质量不受影响。然而,为避免操纵过度,在高高度大速度飞行时并且自动驾驶切断时,飞行员的操纵应该平稳,并且应进行小的操纵输入。

#### **ETOPS**

双发延程飞行(ETOPS)是指从空中某一点开始,以单发速度飞行一小时以上距离(静风)到达某一合适机场的飞行。

#### ETOPS 要求及许可

#### 附录 A.2.4

最低设备清单(MEL)和偏差放行指南(DDS)包括适用于 ETOPS 的 签派放行标准。对于更多的 ETOPS 信息要求,参考操作程序和原则。

#### 飞行和性能

#### 附录 A.2.5

执行 ETOPS 飞行的机组必须熟悉合适的飞行计划中的航路备降场。 这些机场必须符合 ETOPS 最低天气标准,这个最低标准高于传统备降 场最低标准,而且备降场位置应在系统失效需要改航的情况下可以保证 改航备降。



计划 ETOPS 飞行时要了解运行区域、关键的燃油贮备、高度能力、巡航性能表以及结冰损耗。飞行计划和性能手册(FPPM)提供了计算临界贮备燃油的指南,这对机组满足 ETOPS 飞行剖面要求十分重要。性能手册 (FPPM)还提供了单发不工作高度能力以及在 ETOPS 计划速度下的巡航和改航燃油信息。该信息不包括在 FCOM/QRH 中。必须对风、非标准大气条件,发动机或机身导致的性能下降,以及飞越结冰天气(如适用)等情况进行燃油修正。

注: 临界的燃油计算是 ETOPS 签派的一部分,正常情况下不由机组计算。 正常情况下机组从计算机飞行计划(CFP)获得 ETOPS 临界燃油信息。

#### 程序

在所有 ETOPS 飞行的最后一小时巡航过程中,必须检查燃油交输活门。 这样核实交输活门工作,在随后的飞行中如果一台发动机失效,可以通 过交输活门从两个主油箱供油。

ETOPS 单发失效程序与标准非正常程序有所不同。发动机失效后,机组执行修改的飘降程序,这个程序由 ETOPS 航路要求确定。典型的程序是使用大一些的下降和巡航速度,以及发动机失效后较低的巡航高度。这样可以使飞机在营运人规定的时间限制内尽快到达备降场。这个巡航速度和高度由航空公司决定并经局方批准,通常与 FMC 提供的单发速度不同。但如果有必要,机长可以根据实际情况自己决定修改速度。

# 极地飞行

#### 附录 A.2.5

737-600 - 737-900ER

关于极地 FMC 使用的规定和极地边界的介绍,参阅 FCOM 第二册中 FMC 极地导航章节。

应注意在极度寒冷气流中飞行的航前计划,也要考虑寒冷天气的燃油温度。参照以下关于燃油温度低的推荐程序和机组措施。



由于可提供的备降机场相对于其它地区受限制,要特别注意改航计划,包括机场条件和可用燃油。机组应准备使用QFE,以及在需要时使用米制高度。指定的巡航高度层有可能出现变化,这是因为标准巡航高度随FIR变化。有些机场标准即使是QFE,根据请求可以提供QNH。有可能提供米制风速(米/秒)。简单的估算为:1m/sec=2节。英尺与米的转换表在计划梯度爬升、转换最低标准时十分有用。

使用 ADF 和/或 VOR 原始数据时要小心。ADF 方位(真或磁)由机组选择的航向基准确定。VOR 径向线根据 VOR 台方位显示。

要根据适用的航路图进行通讯。大于北纬82度时,SATCOM不可用。 机组必须在到达SATCOM覆盖边缘前调好HF频率和HFSELCAL。公司常规通讯程序应包括备降或其它紧急情况下能立刻启动的协助程序。

注:如果要在地面使用 SATCOM, ADIRU 必须校准。

在极地区域导航时,磁航向应被认为不可靠或根本不可用。典型的是磁差变化极大,在同一点不稳定,飞机位置移动时快速变化。确定计算机飞行计划显示真航迹和真航向。装有网格航向指示器的飞机可以使用网格航向作为基准,但没有飞机系统使用网格航向。对于一些高纬度机场来说,网格航向在仪表进近程序中显示。注意无论飞机高度如何,GPWS地形数据库中没有地图的区域显示为洋红色点。

极地操作的主要横滚方式为 LNAV,可将航向基准电门放在 NORM 位再使用。HDG SEL/HOLD 方式工作,但需要人工选择真航向基准。可以用 HDG SEL 方式偏离计划航路。

注: 因为在两极附近会出现航向和航迹快速改变,所以在北纬 89'30 以北,或南纬 089'30 以南不要使用 HDG SEL 或 ROLL CWS。在北纬 85 度以北或者南纬 85 度以南,由于 IRU-L 和 FMC 之间的位置差异,RMI 上的真航向可能与 MAP 上显示的真航向不同。

两部 GPS 组件失效会导致 ANP 增加,并可能显示 UNABLE REQD NAV PERF-RNP 信息,但通常不妨碍继续极地飞行。



如果两部 IRU 都不在 NAV 方式工作,PFD 和地图上的飞机航向/航迹无效。CDU 的 PROGRESS 页上显示的 GPS-L 真航迹提供飞机航迹信息,可作为在 ATT 方式的任何 IRS 更新航向的第二基准。





#### 下降

#### 确定下降速度

默认的 FMC 下降速度计划是从巡航高度到机场速度过渡高度的经济下降。在机场速度过渡高度,空速被降为导航数据库中机场速度限制速度减 10 节。调整速度计划以满足在 LEGS 页面显示的航路点速度/高度限制,以及在 DES 页面显示的速度/高度限制。如果需要,可以在 DES 页面目标速度行调整马赫、马赫/IAS 或 IAS 的值来修改经济速度计划。如果 FMC 信息不可用,使用本章下降率表格中的目标速度下降。

#### 下降轨迹

FMC 轨迹下降是最经济的下降方法。在 LEGS 页面上至少有一个低于巡航高度的与航路点相关的高度限制会产生下降轨迹。该轨迹将从最低的高度限制反过来向上建立,并假定慢车推力,或低于在 DESCENT FORECAST 页面输入的防冰高度的进近慢车。

下降轨迹将以下降速度计划、任何输入的速度/高度限制或预报将使用防冰为基础。该轨迹反映在 DESCENT FORECAST 页面输入的下降风值。

#### 下降限制

当选择了一个进场程序或通过 CDU 人工输入时,下降限制会自动输入 至航路。

在 MCP 高度窗内设置所有的强制性高度限制,以及在或高于高度限制。确定满足该高度限制,或得到进一步指令后,可以调下一个高度。

平缓垂直轨迹航段会使自动油门提供部分推力来保持目标速度。比慢车下降陡的垂直轨迹航段可能要求使用减速板来控制速度。以大约 500 英尺/分的下降率完成巡航高度(如 10,000MSL)以下的减速要求。当需要在下降顶点减速时,则要在平飞过程中进行。

# 速度干预 (如安装)

可使用 VNAV 速度干预来满足 ATC 速度改变要求。VNAV SPD 俯仰方式将通过改变飞机的俯仰,同时保持慢车推力来应对速度干预。VNAV PTH 俯仰方式可能需要使用减速板或增加推力来保持所需空速。



### 用HUD系统下降准备

# 737-600 - 737-900ER

如果合成仪已经收起应重新放出,机组需核实其与头顶组件对齐。如果 是夜航,调节合成仪亮度,确定在接地区灯光背景之下所有符号清晰可 见。

## 下降计划

当飞机下降至航站区域时,飞行机组的工作量加大。必须尽量减少注意力的分散,管理性和非重要的工作应在下降前完成,或着陆后再做。下降过程中重要的工作进行得越早,关键的进近和着陆阶段的可用时间就越充裕。

运行中的各种因素和/或航站区域的要求可能不允许执行最佳下降计划。 除 ATC、天气、结冰和其它飞机活动需要调整外,航站区域要求可编入 基础的飞行计划。

以合适的速度、正确的形态到达所需的高度需要有一个正确的下降计划。 在静风的条件下以经济速度下降大约为每3节1,000英尺。下降率是由 推力、阻力、空速计划和全重来决定的。

# 下降率

下降率表提供了飞机在20,000英尺以下,慢车推力、减速板放出或收起情况下的典型下降率。



#### 737-300 - 737-500

目标速度	下降率 (典型的)	
日你还反	光洁状态	带减速板
0.74M / 280 knots	2100 fpm	3000 fpm
250 节	1700 fpm	2400 fpm
210 节	1400 fpm	1900 fpm

#### 737-600 - 737-900ER

131 000 131 700ER		A
	下降率(典型的)	
目标速度	光洁状态	带减速板
		(有或没有负载缓和)
0.78M / 280 节	2200 fpm	3100 fpm
250 节	1700 fpm	2300 fpm
VREF 40 + 70	1100 fpm	1400 fpm

一般情况下,以慢车推力和光洁形态(无减速板)下降。在到达下降的计划距离或计划时间之前保持巡航高度,然后在下降过程中保持选择的空速计划。偏离这一计划可能导致到达目的地时过高,需要盘旋下降,或到达时高度过低相对距离过远,需要额外的时间和燃油才可到目的地。如果到达高度过高或速度过快,可使用减速板修正下降剖面。下降程序通常在飞机进场下降到巡航高度以下时开始,并且应该在10,000英尺MSL时完成。进近程序通常从过渡高度层开始。

计划在进行直线进近时离跑道大约 12 海里,或做正切进近时离跑道约 8 海里处,以襟翼收上机动速度下降到起落航线高度。在 10,000 英尺 AGL、距机场 30 英里 、速度 250 节仔细交叉检查。

减少空速可能很困难,可能需要一个平飞阶段。为了计划起见,在未使用减速板的平飞条件下,从 280 减到 250 节大约需要 25 秒和 2 海里的距离。在平均全重条件下,减速到襟翼收上机动速度还需要额外的 35 秒和 3 海里。使用减速板辅助减速可节省 50%的时间和距离。



保持所需的下降剖面并利用地图方式明确飞机位置,确保更有效的操作。 机组必须知道目的地的天气和飞机活动情况,并考虑到改航的可能性。 应复习机场进近图并讨论进近和着陆方案,以及滑行至停机位的路线。 尽早完成进近简令,最好在到达下降顶点前完成。这样机组可以全神贯 注操纵飞机。

## 减速板

空中使用减速板时 PF 应将手放在减速板手柄上。这样可以防止不需要时忘记收减速板。

把减速板放在下卡位和飞行位之间可能产生快速的横滚率,所以正常情况下要避免。下降过程中使用减速板时要留有足够的高度或速度裕度,以便柔和改平。增加推力前收回减速板。

注: 在空中, 减速板手柄不要超出飞行卡位。

襟翼放出时尽量避免使用减速板。襟翼大于等于 15 时减速板应收起。如果襟翼放出情况下需要放减速板,进近过程中应避免大的下降率。到达 1000 英尺 AGL 之前要收回减速板。

通常不要用襟翼来增加下降率。以光洁型态正常下降至起落航线或仪表进近高度。

在自动驾驶接通的情况下下降,速度接近 VMO/MMO 时放减速板,如果快速收减速板,速度会瞬间增加超出 VMO/MMO。为了避免发生这种情况,柔和缓慢地收减速板,让自动驾驶仪有充足的时间调整俯仰姿态,将空速保持在极限之内。

如果在速度接近 VMO/MMO、高度截获过程中收减速板,可能会出现瞬间超速现象。这是因为推力在或接近慢车时,自动驾驶仪通过保持固定的轨迹柔和地截获选定的高度。为避免这种情况,有必要在高度截获前减小选择的速度和/或下降率,或减小所选速度并推迟收减速板,直到推力增加保持改平空速。



# 襟翼和起落架

以光洁型态正常下降至起落航线或仪表进近高度。若需增大下降率,放减速板。在减速板放出的情况下,如果由于防冰所需推力的要求导致小于正常的下降率,或 ATC 要求大于正常的下降率时,可以用放起落架的方法来增大下降率。

当航站区域和其它情况要求将空速减至襟翼收上的机动速度以下时,放 襟翼。通常在背台进近定位点之前,或目视进近时刚好加入三边前,选 择襟翼 5。

**注**: 避免用起落架来增加阻力。这样可减少旅客的不适并延长轮舱门的 寿命。

# 速度限制

低于特定的高度/高度层以及在机场附的速度限制非常普遍。在大重量,最小机动速度可能超过这些限制。考虑放下襟翼以获得较小的机动速度或获得 ATC 的许可以较大的速度飞行。

ATC 可能要求飞其它速度。飞行员应遵守速度调整要求,并将速度保持在正负 10 节之内。

# 下降期间发动机结冰

737-300 - 737-500

因为所有发动机都制造或改装为在空中使用单个慢车速度,所以使用 TAI 不会象在其它机型一样增加推力。

- U5.0 及以后版的 FMC 使用单个慢车速度逻辑来计算下降剖面。在 DESCENT FORECAST 页面输入 TAI 对下降剖面没有影响。
- U4.0 及更早版的 FMC 在发动机进行全时间高慢车改装之前开发。在这些较早的 FMC 上,使用低慢车速度的单个慢车速度逻辑被用来计算下降剖面。因为实际的慢车推力高于计划的 FMC 使用,所以 FMC 会设计一个较陡的下降剖面,飞机不能满足。其结果导致飞机下俯去截获并保持航迹,空速上升。为了帮助 FMC 计算更精确的下剖面,可以在 DESCENT FORECAST 页面给整个下降输入使用防冰。



#### 737-600 - 737-900ER

使用防冰以及所需推力增加会延长下降距离。因此需要做适当的下降计划,以在正确的高度、速度和形态到达起始进近定位点。需在 DESCENT FORECASTS 页面输入预计的防冰使用高度,以帮助 FMC 计算更精确的下降剖面。

发动机结冰可能会出乎人们意料,并可能在风挡或飞机其它部位无结冰迹象时发生。积冰一旦形成,将以惊人的速度累积起来。虽然云的一侧不会造成结冰,但与之相似的另一侧则可能导致结冰。

**注**:无论何时只要存在结冰条件或预计结冰,发动机防冰系统应打开。 不遵守推荐的发动机防冰程序会导致发动机失速、超温或发动机损 坏。

# 等待

在到达定位点前三分钟开始减速至等待空速,使飞机达到或低于最大等 待空速时开始穿越定位点。

如果 FMC 等待速度大于 ICAO 或 FAA 的最大等待速度,可以用襟翼 1 等待,使用襟翼 1 机动速度。襟翼 1 要比襟翼收上多消耗燃油约 10%。 FMC 等待速度基于油耗和速度能力提供最佳等待速度,但在任何情况下都不会低于襟翼收上机动速度。

如果在结冰条件或颠簸气流中等待,保持光洁形态。

如果等待航线未编入 FMC,按照高度要求,应飞起始背台航段 1 分钟或 1 1/2 分钟。按需调整相继的背台航段计时,以获得正确的向台航段计时。在大风或高速等待情况下,飞机有可能飞出规定的等待航线保护空域。但地图显示上所标的等待航线不会超出限制。

# 等待速度

如果由于颠簸有必要增加空速,或者不能完成等待程序的任何部分,或 是无法按下表所列速度飞行时应通知 ATC。



#### ICAO 等待空速(最大)

高 度	速 度
通过 14,000 英尺	230 节
14,000 英尺以上 - 20,000 英尺 (MSL)	240 节
20,000 英尺以上 - 34,000 英尺 (MSL)	265 节
34,000 英尺以上(MSL)	0.83 马赫

#### FAA 等待空速(最大)

高 度	速 度
通过 6,000 英尺 MSL	200 节
6,001 英尺 MSL -	230 节
14,000 英尺 MSL	(Washington D.C.及 New York FIR 为 210 knots)
14,001 英尺及以上(MSL)	265 节

#### 等待程序

当在导航数据库中选择等待程序并且 FMC 在航段页显示 PROC HOLD 时,如果 PROC HOLD 是生效航段,下列情况是正确的:

- 自动退出等待航线,不必选择 EXIT HOLD
- 如果机组希望保持等待,必须输入新的等待航线。

# FMC 不提供等待速度

如果 FMC 不提供等待速度,参见 QRH 的 PI 章节。如果时间不允许马上参考检查单,下列的速度计划可临时使用。简化的等待速度计划可能与 FMC 或 QRH 不匹配,因为 FMC 和 QRH 等待速度是基于许多情况的,并不只是针对简单计划。但是,此计划为合适的起始抖振提供了合理的最低燃油消耗速度。

查出 QRH 中准确速度之前,可用下列方法推算近似的推荐等待速度:

- 襟翼收上机动速度接近最低燃油消耗速度,并可以在低高度上使用
- FL250 以上, 使用 VREF40 + 100 节以提供足够的抖振裕度。







进近和复飞	第5章
目录	TOC 节
序言	5.1
进近	
仪表进近	
进近简令	5.3
进近类别	5.3
盘旋进近的越障	5.4
进近许可	
程序转弯	5.5
稳定进近要求	5.5
强制性复飞	5.6
着陆最低标准	5.7
无线电高度表	
复飞点	5.8
确定复飞点	5.8
仪表着陆系统	5.9
仪表着陆系统或 GPS 着陆系统	5.9
使用 VNAV 仪表进近	5.9
用 VANV 或 IAN(如安装)仪表进近	5.9
航向道	
其它非 ILS 进近	5.10
精密进近雷达	5.10
机场监视雷达	5.10
失效后保持操作	
失效后消极防护	5.11
失效后消极防护	
ILS 进近一失效后消极防护	
ILS 或 GLS 进近一失效后消极防护	5.13



ILS 或 GLS 进近 一失效后保持操作	5.14
决断高度/高 - DA (H)	5.15
警戒高 - AH	5.15
程序转弯和起始进近	5.15
进近	5.15
决断高度/高 - DA (H)	5.20
原始数据 - (无飞行指引仪)	5.20
AFDS 自动着陆能力	5.21
低能见度进近	5.23
AFDS 故障	
失效后消极防护对故障操作自动飞行系统	5.26
ILS 进近-着陆几何图	5.29
非正常操作	5.31
GLS 进近(如安装)	5.34
非 ILS 仪表进近	5.37
非 ILS 仪表进近一总则	
程序转弯和起始进近	5.47
建立垂直轨迹	5.47
使用 VNAV 仪表进近	5.51
使用 IAN 仪表进近	5.59
使用 V/S 仪表进近	5.64
仪表进近—RNAV(RNP)SAAAR/AR	5.67
目视下降点	5.71
复飞 — 非 ILS	5.72
盘旋进近	5.73
盘旋进近一总则	5.74
越障	5.74
盘旋进近— 一台发动机失效	5.75
复飞	5.76



	5.77
目视进近 — 总则	5.78
推力	5.78
三边和四边	
五边进近	5.79
五边进近时一台发动机失效	5.79
连续起飞着陆	5.80
连续起飞着陆—总则	5.81
进近	5.81
着陆	5.81
全停起飞的着陆	5.81
复飞一所有进近	5.83
复飞-双发工作	5.85
接地后复飞	5.87
复飞 - 一台发动机失效	5.87
复飞过程中发动机失效	5 88





进近和复飞 第5章

## 序言

#### 737-300 - 737-500

本章介绍波音推荐的 ILS(仪表着陆系统)、非 ILS、盘旋进近、目视进近、和复飞机动方法和技巧。飞行剖面图代表在完成正常和非正常飞行机动飞行过程中,波音推荐的基本形态,并为标准化和机组协作提供了基础。

#### 737-600 - 737-900ER

本章介绍波音推荐的 ILS(仪表着陆系统)、GLS(如安装)、非 ILS/GLS、盘旋进近/目视进近、和复飞机动方法和技巧。飞行剖面图代表在完成正常和非正常飞行机动飞行过程中,波音推荐的基本形态,并为标准化和机组协作提供了基础。

机动飞行在正常情况下应按图示完成。但是,由于训练机场的空中交通冲突,ATC飞机间隔要求和雷达引导等,可能需要对飞行剖面进行修正。超出飞行机组控制的情况可能使机组无法完全准确地按照图示程序飞行。然而机动飞行剖面不能替代良好的判断及正确的逻辑。

# 讲近

# 仪表讲近

所有安全的仪表进近都有某些共同的基本要素。它包括好的下降计划、 仔细复习进近程序、精确的飞行和很好的机组配合。完整详细的进近计 划是保证安全、沉着、熟练进近的关键。

确保 LEGS 页面上的航路点顺序、高度和速度限制,以及地图显示符合 航管指令。适当使用 MCP 航向、高度和空速选择器可以处理临时的航 管指令修改或限制。只有时间允许的情况下才能在 LEGS 页面上更新航 路点顺序。



#### 737-300 - 737-500

到达航站区域前完成进近的准备工作。调好决断高度/决断高 DA(H)或最低下降高度/高 MDA(H)。一有机会就交叉检查无线电和气压高度表。即使 ATC 正在提供雷达引导至起始或最后进近定位点,也不要完全放弃航路导航程序。检查 ADF/VOR 选择器调定在正确位置。如进近要求,核实 ILS、VOR 和 ADF 已调谐并识别。

#### 737-600 - 737-900ER

到达航站区域前完成进近的准备工作。调好决断高度/决断高 DA(H)或最低下降高度/高 MDA(H)。一有机会就交叉检查无线电和气压高度表。即使 ATC 正在提供雷达引导至起始或最后进近定位点,也不要完全放弃航路导航程序。检查 ADF/VOR 选择器调定在正确位置。如进近要求,核实 ILS、VOR 和 ADF 已调谐并识别。

#### 737-600 - 737-900ER

注:在 PFD/ND 上(如安装)核实正确的字母代码取代了调谐的导航台 频率,或者用音频识别导航台,就能满足调谐并识别导航台的要求。737-300 - 737-500

检查音频板上已选择信标台。只有当航道和下滑道的警告旗不出现,航向道和下滑道指针可见,并且已接收到 ILS 识别信号时,航道和下滑道信号才可靠。核实公布的进近向台航道已调定或显示。

#### 737-600 - 737-900ER

检查音频板上已选择信标台。只有当航道和下滑道的警告旗不出现,航 向道和下滑道指针可见,并且已接收到 ILS 识别信号时,航道和下滑道 信号才可靠。核实公布的进近向台航道已调定或显示。

即使驾驶舱指示看来正常,不要使用不工作的无线电导航助航设备。不工作的无线电导航助航设备可能有错误的发送,但飞机接收机探测不到,并且不能给驾驶舱机组提供警告。

5.3



# 进近简令

在开始仪表进近之前, PF 应向 PM 说明他实施进近的意图。两位飞行员都应复习进近程序。重温包括各种最低标准和复飞程序在内的所有进近的资料,并考虑备用措施。

作为指南,进近简令至少应包括以下内容:

- 适用的目的地和备降场的天气和 NOTAMS
- 讲近类型和所用图表的有效性
- 要使用的导航和通讯频率
- 机场的最低安全扇区高度
- 包括航道和航向的进近程序
- 包括所有最低高度、穿越高度和最低进近高度的垂直剖面图
- 速度限制
- 复飞点 (MAP) 和复飞程序的确定
- 其它相关的机组措施,如无线电调谐、航道信息调定、或其它特殊要求
- 滑行至停机位的路线
- 任何有关非正常程序的相应信息
- 对 AFDS 的管理。

# 进近类别

#### 附录 A.2.5

飞机进近类别用于直线进近。对于一种机型的指定进近类别是在 AFM 中的最大额定着陆重量规定的。在 FAA 规则下,用与决定进近类别的速度是着陆基准速度(VREF)。ICAO 和其他局方可能使用不同的规则。

#### 737-800 - 737-900ER

飞机按照运营者的最大额定着陆重量被分为两类中的一类。使用的类别 由运营者与相关局方协商决定。

类别	IAS
C	大于或等于 121kts 小于 141kts
D	大于或等于 141kts 小于 166kts

在 FAA 规则下:



737-300 - 737-500

• 737 被定义为 C 类飞机。

737-600, 737-700

737-600 和-700 飞机被定义为 C 类飞机。

737-800 - 737-900ER

• 737-800 和 737-900 系列飞机被定义为 C 类飞机或 D 类飞机,这取决于最大着落重量。

#### 盘旋讲近的越障

盘旋进近时,最大飞机速度由进近图提供,而不是飞机进近类别提供。在 FAA 和 ICAO 标准下的盘旋进近最低高度都是根据在规定空域内进近机动的越障能力确定的。该空速区域由最大 IAS 决定。该空域随速度增加而扩大,根据机场周围地形特征可能产生更高的进近最低高度。同样,较小的空速可能产生较小的进近最低高度。有关越障的更多信息见本章后面的盘旋进近节。

# 进近许可

当得到进近许可并在公布的进近航段上时,飞行员有权下降到该航段的最低高度。如果得到进近许可,但是不在公布的进近航段上,在穿越起始进近定位点或建立公布的进近航段之前保持指定的高度。如果在最后进近定位点的等待航线上,只要得到进近许可,飞行员有权下降到程序转弯高度。

如果使用 VNAV 轨迹,必须输入所有高度和速度限制,可以人工输入, ■或者选择公布的进场程序,也可以结合这两种方法。只要正确输入,

VNAV 轨迹剖面满足所有的高度和空速限制。因为 VNAV 轨迹设计用于 优化下降剖面,所以穿越高度可能高于该航段的最低高度。

当从等待航线做仪表进近时,保持与等待相同的航线,在与五边航道平 行的背台航迹上放襟翼 5。在程序转弯航向上转至向台。这类进近也叫 跑马场航迹进近。



## 程序转弯

在大多数进近中,程序转弯必须在规定的限制内完成,例如程序转弯定位点或信标台 10 海里范围以内。FMC 设计的程序转弯或代替程序转弯的等待程序满足空域限制。

公布的程序转弯高度通常为最低高度。FMC 根据预测风、170 海里/小时空速,以及导航数据库中该程序的偏移距离来设计程序转弯航径。

根据空速、风的影响,以及程序转弯定位点的位置来调整背台时间。如果以较大的地速通过程序转弯定位点,就可能超过程序转弯保护的空域。 用地图监控程序转弯,确保飞机保持在保护的空域范围内。

## 稳定进近要求

通常的稳定进近概念是指在着陆形态保持稳定的速度、下降率和垂直/ 水平飞行轨迹。

与计划的飞行轨迹、空速或下降率有任何重大偏差,均应报告。决定执行复飞并不表示飞行不好。

注:不要试图从不稳定的进近着陆。

#### 稳定讲近的推荐要素

下列建议与飞行安全基金会制定的标准一致。

在仪表气象条件(IMC)下,所有的进近应该在机场标高 1,000 英尺以上稳定,在目视气象条件(VMC)下,应该在机场标高 500 英尺以上稳定。当满足以下所有标准时即视为稳定进近:

- 飞机处于正确的飞行轨迹
- 保持正确的飞行轨迹仅要求稍微改变航向/俯仰
- 飞机速度不大于 VREF+20 海里/小时的指示空速,而且不小于 VREF
- 飞机处于正确的着陆形态
- 下沉率不大于 1,000fpm; 如果进近要求下沉率大于 1,000 fpm, 应执 行特殊简令
- 推力调定适合飞机形态
- 所有简令和检查单已执行。

如果特定类型的进近也满足以下条件,即是稳定进近:



#### 737-300 - 737-500

• ILS 进近应在下滑道和航向道 1 个点之内飞,或者在扩展的航向道刻度范围(如安装)内飞

#### 737-600 - 737-900ER

- ILS 和 GLS 进近应在下滑道和航向道 1 个点之内飞,或者在扩展的航 向道刻度范围内飞
- 盘旋进近期间,当飞机到达机场标高以上300英尺时,应在五边改平机翼。

要求偏离上述稳定进近要素的特殊进近程序或非正常情况需要作特殊简令。

注: 在仪表气象条件(IMC)下,低于机场标高以上1,000 英尺,或目视气象条件(VMC)下,低于机场标高以上500 英尺时,如进近变得不稳定要立即复飞。

在进近剩余阶段均应保持这些条件,才能被视为稳定进近。如果在 500 英尺 AFE 或以下,不能建立并保持上述标准,开始复飞。

对于所有的目视进近,在 100 英尺 HAT 应定位飞机,使驾驶舱在跑道边延长线水平范围内,并跟踪保持在此范围内。

当飞机穿过跑道入口时,飞机应该:

- 稳定在目标速度+10海里/小时范围内,直到拉平时飞机停止下降率
- 用正常机动在飞行轨迹上稳定
- 定位准备在接地区作正常着陆(前 3000 英尺或跑道前 1/3,以两者中较小的为准)。

如不能保持上述标准,开始复飞。

## 机动飞行(包括跑道变更及盘旋)

在 500 英尺以下机动飞行时, 要注意以下事项:

- 改变下降率来截获下滑道
- 从跑道中心线的水平位移
- 顺风/侧风风量
- 可用跑道长度。

## 强制性复飞

在所有仪表进近中,如果没有建立并保持适当的目视基准,出现下列情况应立即执行复飞:

- 导航无线电或飞行仪表故障,影响安全进近的能力
- 导航仪表显示明显不一致



737-300 - 737-500

- ILS 五边进近时,航向道或下滑道指示器显示完全偏移 737-600 737-900ER
  - ILS 或 GLS 五边进近时, 航向道或下滑道指示器显示完全偏移
- 在基于 RNP 的进近时,警报信息提示 APN 超过了 RNP 737-600 737-900ER
  - 基于 RNP 进近时,使用要求 NPS 的 RNP 等级,水平或垂直偏移 NPS 的指针不能保持在 ANP 极限范围内。
  - 雷达引导进近时, 失去无线电通讯。

## 着陆最低标准

大多数管理机构都对能见度最低着陆标准有要求。不要求云高。进近时如果不能看见跑道环境,对飞机能下降多少高度是有限制的。使用下滑道进近或使用 VNAV 轨迹做某些进近时,下降限制以决断高度/决断高 DA(H)为准;如进近不使用垂直引导,或没有批准使用 DA(H),则以最低下降高度/高 MDA(H)为准。大多数局方不要求警报高度(AH)以下特定的目视基准。

进近图使用缩写 DA(H)或 MDA(H)。DA(H)适用于 I 类、II 类以及某些失效后消极防护的 III 类进近。决断高度"DA"或最低下降高度

"MDA"以平均海平面为基准,括号内的"高"以接地区域标高(TDZE)或跑道入口处标高为基准。例如: DA(H)1440'(200')指 DA为1440英尺,高出接地区200英尺。

当已报告了着陆跑道的视程(RVR)时,通常用 RVR 来替代报告的气象能见度。



## 无线电高度表

在规定了 DA(H)的 II 类或 III 类进近中,通常用无线电高度表来确定决断高(DH),或在 III 类进近中确定警戒高度(AH)。不规则地形机场的程序可以使用指点标替代 DH 来确定复飞点。无线电高度表也可以用来在航站区域飞越已知地形时交叉检查主高度表。除非特别批准,无线电高度表不能在仪表进近中用于确定 MDA(H)。如果进近没有批准使用无线电高度表(RA NOT AUTHORIZED),也不要使用。但是,若无线电高度表用作安全备份,必须在进近简令中加以说明。

## 复飞点

复飞点是指,如果在该点没有建立安全着陆的合适的目视基准或飞机不 在安全着陆的位置,必须开始复飞的点。

## 确定复飞点

737-300 - 737-500

对于诸如 ILS 或 GLS 这样的进近,将 DA(H)与下滑道结合起来用以确定复飞点 MAP。对于非 ILS 进近或不在下滑道上的进近,鉴于 FMC 定位的精确性,有 2 种方法可以替代计时法来确定复飞点。

#### 737-600 - 737-900ER

对于诸如 ILS 或 GLS 这样的进近,将 DA(H)与下滑道结合起来用以确定复飞点(MAP)。对于非 ILS 进近或不在下滑道上的进近,鉴于 FMC 定位的精确性,有 2 种方法可以替代计时法来确定复飞点。

- 在到达 DA(H)或 MDA(H)时,结合 VNAV 轨迹
- 如果不使用 VNAV 轨迹,可使用地图显示来决定飞机何时到达 VDP 或 MAP。进近航段以及到达复飞航路点的距离和时间都在地图上显示。



#### 进近过程中的计时

由于 FMC 应用适合于仪表进近导航,计时已经不是确定复飞点的主要手段。多种失效在一起导致计时成为确定复飞点的唯一方法的可能性很小。然而,一些局方仍要求进近时使用计时。计时表,如附上,提供从五边进近定位点到复飞点的距离。

737-300 - 737-500

对于没有 RNP 能力的 FMC, 当 FMC 位置的 DME-DME 更新生效时, 仪表进近不需记时。

737-300 - 737-500

对于有 RNP 能力的 FMC,只要没有显示 RNP 无效警告,仪表进近不需 计时。

737-600 - 737-900ER

只要没有显示 RNP 无效警告, 仪表进近不需计时。

737-300 - 737-500

仪表着陆系统

737-600 - 737-900ER

## 仪表着陆系统或 GPS 着陆系统

根据高度表判断是否到达复飞点(MAP)。决断高度(DA)可参考气压高度表,决断高(DH)参考无线电高度表。

737-300 - 737-500

## 使用 VNAV 仪表进近

737-600 - 737-900ER

## 用 VANV 或 IAN (如安装) 仪表进近

在得到程序及局方特别批准时,可以按照下列最低标准执行进近:

- 公布的 VNAV DA (H)
- · 做为决断高度公布的 MDA(H)。

当上述任何一个最低标准未经特别批准并且未下降低于 MDA(H)时,机组使用公布的 MDA(H) + 50 英尺作为起始复飞或决定继续进近着陆的高度是可以接受的。在常角非 ILS 且在 MDA(H)点未计划改平的进近中根据 MDA(H)是一种可以接受的技术。



## 航向道

737-300 - 737-500

对于大多数航向道进近,公布的 MAP 是跑道入口。但是,如果航向道进近是飞 VNAV PTH,使用本章 VNAV 仪表进近一节中介绍的复飞标准。

#### 737-600 - 737-900ER

对于大多数航向道进近,公布的 MAP 是跑道入口。但是,如果航向道进近是飞 VNAV PTH,使用本章 VNAV 或 IAN(如安装)仪表进近一节中介绍的复飞标准。

## 其它非 ILS 进近

所有其它非 ILS 进近的 MAP 也标注在进近图上。如果这个程序有最后进近定位点,MAP 可能在跑道入口以外,或正在跑道入口上,或在跑道无线电设备的上方。对于没有五边进近定位点的机场设备(VOR 或NDB),设备本身就是 MAP,并且大多数情况下在跑道入口以外。如果飞机先于 MAP 到达了 MDA(H),不要假设飞机会始终保持可以正常着陆的位置。MAP 在跑道入口或以外时,若要做一个正常的五边进近,飞机在到达 MAP 之前必须先到达 MDA(H)。

## 精密进近雷达

PAR 进近时的 MAP 是下滑道与决断高度(高)交叉的地理位置点。飞行员根据高度表的使用或雷达管制员的观测(以先到的为准)来确定是否到达 MAP。

## 机场监视雷达

在机场监视雷达(ASR)期间,当飞机到达 MAP 或距跑道一英里时(以较 】大的为准),要求雷达管制员中断进近引导。当管制员指示复飞时,执行复飞。



737-300 - 737-500

## ILS 进近

737-600 - 737-900ER

## ILS 或 GLS 进近

ILS 进近飞行航线假设所有的进近准备,如重温进近程序、最低标准和无线电的调定等已完成。它强调机组的措施和航空电子系统的信息。也包括天气标准较低情况下操作的一些特殊考虑。可以修改航线以适应空中交通和 ATC 要求。

#### 737-600 - 737-900ER

本节推荐的操作方法和技巧应用于 ILS 和 GLS 进近。除过电台调谐,飞行员动作是完全一致的。标题为 GLS 进近包含详述 GLS 信息的次章节位于本节的结尾。

## 失效后保持操作

#### 737-600 - 737-900ER

失效后保持操作是指通过警戒高度后,任一单个系统组件失效的情况下, AFDS 能够完成 ILS 进近、自动着陆、以及滑跑。

## 失效后消极防护

#### 737-600 - 737-900ER

失效后消极防护是指 AFDS 在一旦失效的情况下,不会造成飞机严重偏离飞行轨迹或姿态。采用 DA(H)作为进近最低下降高度。

## 失效后消极防护

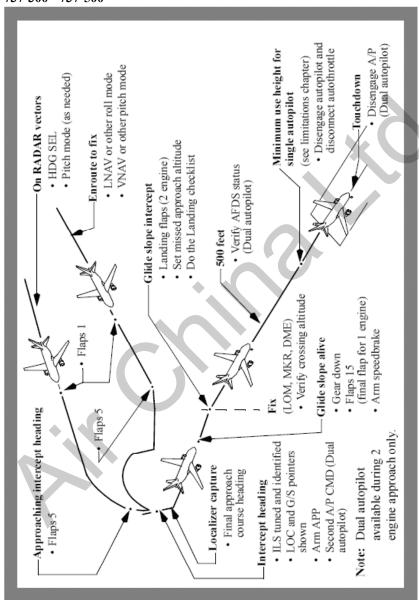
#### 737-300 - 737-500

失效后消极防护用来描述与自动驾驶自动着陆功能相关的 AFDS 允许的能力,并且可以被用做 III 类仪表程序。



## ILS 进近一失效后消极防护

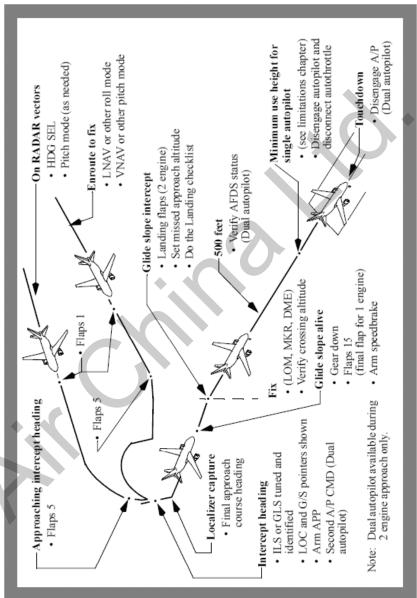
737-300 - 737-500





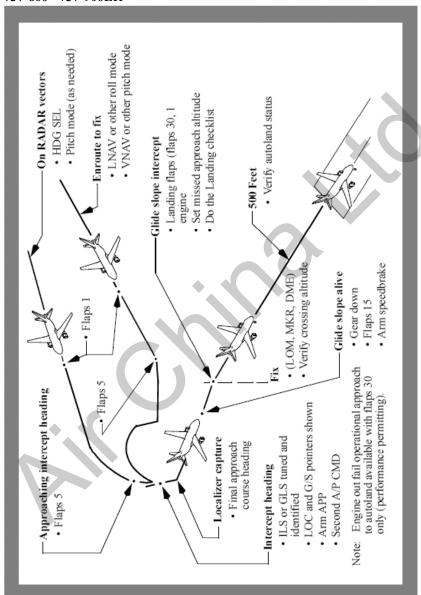
# ILS 或 GLS 进近一失效后消极防护

737-600 - 737-900ER





# ILS 或 GLS 进近一失效后保持操作 737-600 - 737-900ER





## 决断高度/高 - DA(H)

决断高度/高是一个在 ILS、GLS、PAR 或一些使用 VHAV 或 LAN 的进近中,如果继续进近所需的目视基准仍没有建立,必须实施复飞的具体指定高度/高。"Altitude(高度)"值是以气压高度表测量的,并且是¢n类进近最低下降高度的决定因素(例如 ILS、GLS、或带有 VNAV 的 RNAV)。"Height(高)"值是加括号的,是指高于接地区(HAT)的一个无线电高度 RA,是咨询高度。无线电高度(RA)并不反映高于地形的实际高度。

对于大多数II类和III类失效后消极防护进近,决断高是起控制作用的最低下降高度,指定的高度值是咨询性的。决断高通常是基于高于五边或接地区地形的一个指定无线电高度。

## 警戒高 - AH

#### 737-600 - 737-900ER

警戒高通常被用于失效后保持操作的III类运行中。警戒高是一个高于跑道的高度,高于此高度时III类进近必须中止,并且如果发生特定失效情况,开始复飞。关于特定失效的讨论,请参阅本章 AFDS 失效部分。无线电高度表可根据航空公司的规定设置,或者设置在警戒高度以协助监控自动着陆状态。大多数局方并不要求低于警戒高度的目视基准。

## 程序转弯和起始进近

以襟翼 5 机动速度通过程序转弯定位点。如果通过 CDU 选择了到航向 道和下滑道截获点的完整进场程序,可以用 LNAV 和 VNAV 完成起始 进近阶段。

## 进近

进近过程中避免出现两名飞行员都埋头的情况。在某些情况下,如飞机活动密集、或进场程序只用作参考时,不要修改 FMS 飞行计划。

#### 737-600 - 737-900ER

对于装有 HUD 的飞机,通常先于最后进近的所有机动飞行都在主方式。 ILS 进近中,鼓励飞行员使用 AIII 方式和程序,只要能做到保持熟练和 加强机组协调。



#### 737-300 - 737-500

如果不需要显示进场程序,执行"IRECT TO(直飞)"或"INTERCEPT LEG TO/INTERCEPT COURSE TO (切入航段 /切入航道)"到 FAF、OM 或相应的定位点,简化导航显示。这将提供:

- · 显示至 FAF, OM 或相应定位点的剩余距离
- 显示距五边进近航道的交叉航迹误差
- · 在复飞程序中的 LNAV 能力

#### 737-600 - 737-900ER

如果不需要显示进场程序,执行"DIRECT TO"或"INTERCEPT COURSE TO"(切入航道)至 FAF、OM 或相应的定位点,简化导航显示。这将提供:

- 显示至 FAF, OM 或相应定位点的剩余距离
- 显示距五边进近航道的交叉航迹误差
- 在复飞程序中的 LNAV 能力

#### 737-300 - 737-500

注:对于非 EFIS 飞机,开始进近前必须设置适当的 HSI/NAV 电门,保证 PF 一侧的 HSI 上指示 ILS 导航信号。

进近程序可以用 HDG SEL 或 LNAV 水平保持,用 VNAV、LVL CHG 或 V/S 改变高度。当准备用 FMS 飞行计划做为进场程序时,VNAV 是最好的下降方式。当 VNAV 不可用,高度改变超过 1000 英尺时用 LVL CHG。对于较小的高度改变,V/S 提供更适当的下降率。

当机动切入航向道时,减速并放襟翼 5。航向道截获之前尽量到襟翼 5 及襟翼 5 机动速度。在使用速度干预 (如安装)或自动油门 SPD 方式时,及时的速度选择将减少进近中推力手柄的移动。这可减低客舱噪音水平并提高燃油效率。襟翼放出时,在额外的形态阻力刚生效时,选择下一个较低速度。

延迟速度选择将导致推力增加,而过快选择较低速度则会导致推力先减小,然后增加。

进近过程中,调整地图显示及距离范围,提供各种比例的区域平面图。 当切入航向并且准许进近时,选择 APP 方式并观察 VOR/LOC 及 G/S 飞 行方式信号预位。



满足以下条件之前不要选择 APP 方式:

- · ILS 调谐并识别
- 飞机在向台切入航向上
- 航向道和下滑道指针以正确的位置出现在姿态显示上
- 已接收到进近许可指令。

一些飞机可能在航向道截获之前截获下滑道。下滑道可从上方也可从下 方截获。为避免不需要的下滑道截获,可先选择 LOC 方式,然后选择 APP 方式。

当使用 LNAV 截获五边进近航道时,确保原始数据指示航向道截获,避免未截获 LOC 就开始在下滑道上下降。如需要,用 HDG SEL 建立到五边航道的切入航向。

#### 五边讲近

飞行员应监控进近、拉平和着陆(以及有自动滑跑能力飞机的滑跑)的 质量,包括减速板的放出和自动刹车的使用。

注:下降到800英尺RA以下之前,应选择APP,两部自动驾驶仪接通在CMD方式,并且飞机在下滑道和航向道上稳定。

航向道截获后,选择向台航道的航向。正常的航向道切入角很少发生过量的现象。在截获机动过程中,可能会指令坡度角达到 30 度。切入角大时,预计会出现飞过的情况。

使用地图显示保持对到五边定位点待飞距离的了解。当下滑道指针开始移动(下滑道移动)时,放起落架,选择襟翼 15,并减速到襟翼 15 速度。

下滑道截获时,观察FMA显示正确方式。此时如人工着陆,选择着陆 襟翼和VREF+5海里/小时或VREF+风修正,并执行着陆检查单。如使 用自动油门接地,不要求对五边进近速度作额外的风修正。监控飞机的 飞行员在最后进近阶段应继续标准减话,而且操纵飞机的飞行员应回答 喊话。

建立下滑道时,在 MCP 高度窗内调定复飞高度。在超过襟翼 15 的速度下放着陆襟翼可能导致襟翼卸载,以及较大的推力改变。

通过五边进近定位点(FAF 或 OM)时按需检查正确的穿越高度,并开始计时。



曾发生这样的事件,由于 ILS 地面发射机错误地保留在测试方式上,结果导致飞机截获错误的下滑道信号,并且继续保持在下滑道指示上。在截获下滑道前,交叉检查五边进近穿越定位点的高度及 VNAV 轨迹信息,可以发现错误的下滑道信号。下滑道截获后,五边进近也应指示正常的俯仰姿态和下降率。另外,如果怀疑下滑道异常,可能存在不正常的高度范围与距离对应关系。用高度交叉检查到跑道的距离,或用导航显示指示的航路点交叉检查飞机位置,可以帮助判断。对于 3 下滑道,高度和距离的关系应该是距跑道 1 海里对应大约 300 英尺 HAT 高度。

如果怀疑截获错误的下滑道, 若不能保持目视条件, 执行复飞。

1500 英尺无线电高度以下,拉平方式预位。FLARE(拉平)信号牌指示第二部自动驾驶仪完全接通。因为最低天气标准与此系统的状态有直接关系,所以两个飞行员必须监控 FLARE(拉平)信号牌。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,检查 ROLLOUT 预位并且显示 LAND 3 或 LAND 2。

在 500 英尺检查每个仪表面板上的 A/P 断开警告灯熄灭。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,如果在高于 AH 时一个自动着落信号牌改变或者发生系统失效而要求较高的最低天气标准(返回到 LAND2 或 NO AUTOLAND),除非建立了合适的跑道环境目视基准,低于这些更高的最低标准时不要继续进近。

#### 737-600 - 737-900ER

如果飞机的自动驾驶仪具有失效后继续保持操作能力,在一部自动驾驶仪元件单个失效后可以安全继续进近到 AH 以下。自动驾驶仪可以对任何可能发生的系统失效进行防护,并使飞机安全着陆。AFDS 按其设计可提供至少 200 英尺 HAT(高于接地点高度)的警戒高度,营运人也可以修正为一个更低的值。低于警戒高度时,飞行员不要进行干预,除非明显需要飞行员措施。



#### 737-300 - 737-500

侧风条件下自动着陆时,飞机将带偏流角接地。接地后,必须用方向舵保持跑道中心线。接地后必须立即脱开自动驾驶仪。自动驾驶仪脱开时需向上风向压盘。接地后两秒 A/T 自动脱开。

#### 737-600 - 737-900ER

侧风条件下自动着陆时,失效后消极防护的飞机将带偏流角接地。接地后,必须用方向舵保持跑道中心线。接地后必须立即脱开自动驾驶仪。自动驾驶仪脱开时需向上风向压盘。接地后两秒 A/T 自动脱开。

#### 737-600 - 737-900ER

侧风条件下自动着陆时,失效后保持操作的飞机(显示 LAND 3 或 LAND 2)应用直线侧滑技术减小飞机接地时的偏流角。在或低于 450 英尺无线电高度时开始对准跑道,这取决于侧风的强度。采取的直线侧滑量限制在 5°}ÒÔÄÚ¡£当存在强烈侧风时,飞机不会完全对正跑道,但可以带一个很小的偏流角着陆。在所有情况下,接地时上风向机翼位置较低。

自动刹车应一直保持接通,直到确定能安全停机,并且有足够的能见度 供飞行员使用目视参考操纵飞机。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,自动驾驶和自动刹车应一直保持接通,直 到确定能安全停机,并且有足够的能见度供飞行员使用目视参考操纵飞 机。

#### 推迟放襟翼讲近(减噪)

只要不是在稳定进近较困难的不利天气条件下进近,为节省燃油或满足 ATC 速度要求可以推迟放最大襟翼。

起落架放下,以襟翼 15 和襟翼 15 速度切入下滑道。在下滑道上下降的推力需求量接近慢车。接近 1,000 英尺 AFE 时,选择着陆襟翼,让速度减小到五边进近速度,然后调整推力保持该速度。执行着陆检查单。



## 决断高度/高 - DA (H)

当接近 DA(H)时,监控飞机的飞行员应扩大仪表巡视范围,包括寻找外面的能见地标。除非飞机已经处于可以正常进近到着陆跑道并且有足够目视参考的位置,否则不要继续进近至 DA(H)以下。在飞机到达 DA(H)或在之后的任何时间,如果上述任一要求不能满足,立即执行复飞程序。当已建立好跑道目视后,保持下滑道直至拉平。不要下降到下滑道以下。

## 原始数据 - (无飞行指引仪)

通常在训练时使用原始数据进近,以提高仪表巡视能力。如果在正常飞行中要求做原始数据进近,参阅 DDG 或航空公司相应规则,确定着陆最低标准是否增加。

在姿态显示上显示 ILS 偏离。在 EFIS 控制面板上选择 ILS 方式,也可以在导航显器上显示 ILS 航道偏离。进近过程中,姿态指示器上的航向道偏离刻度保持正常刻度。对照姿态指示器上的原始数据继续交叉检查地图显示。

在初始截获航道过程中,导航显示上来自 VOR/ADF 指针的磁航道/方位信息可以用来补充姿态显示航向道偏离指示。航向道指针一开始移动,就转向向台航道的航向。

截获航道后,导航显示上的航迹线和读数可帮助使用适当的偏航修正并 保持所需航道。按需调整坡度,保持航向道指针定中,以及航迹线和航 道线重合。这种方法能自动修正风引起的偏航,几乎不必参考需要的实 际航向。

当飞向向台航道时,一般不需作大坡度飞行。使用5到10度的坡度。



当下滑道指针开始移动(下滑道移动)时,放下起落架,放襟翼 15 并减速至襟翼 15 的速度。截获下滑道时,放着陆襟翼并建立五边进近速度。建立下滑道后,在高度窗内预调复飞高度。在五边进近时,保持 VREF+5 海里/小时或顶风分量的适当修正。过 FAF 时检查高度。如果需要,开始计时。为尽早稳定在五边进近速度,在进近下滑道截获进近阶段有必要精确地控制速度。下降率因下滑道角和地速而变化。根据 ILS 航道和下滑道指示进行及时柔和的修正。以接近飞行轨迹偏差的比率和变化量进行修正。

复飞程序同正常复飞一样。如选择 TO/GA,则出现飞行指引。参见本章 复飞 - 所有进近。

## AFDS 自动着陆能力

关于已验证的自动着陆能力参见相应的飞机飞行手册。

737-600 - 737-900ER

开始 III 类自动着陆进近时,液压系统 A 和 B 必须工作。但是对于失效后保持操作的飞机,在失效后保持操作的进近过程中,如果在低于警戒高度时一个液压系统失效,自动进近可以持续到着陆和滑跑。除非明显需要飞行员措施,否则飞行员不应干预。

737-300 - 737-500

注: 使用襟翼 30 或 40 进行自动着陆。

737-600 - 737-900ER

- 注: 使用襟翼 30 或 40 进行自动着陆。如果飞机安装了用 LAND 3 或 LAND 2 进行失效后保持操作的自动驾驶仪,只要飞机性能允许, 发动机失效自动着陆可以使用襟翼 30。
- 注:除非五边航道轨迹正好对准跑道中心线,否则不要试图进行自动着 陆。如果航向信标台波束偏离中心线,AFDS可导致飞机偏离跑道。



#### ILS 性能

大多数 ILS 装置会受到来自地面车辆或空中飞机信号的干扰。为排除这种干扰,航向道和下滑道天线附近都设有 ILS 临界区。在美国,只要报告的天气标准低于800英尺云高和/或能见度小于2英里,禁止任何车辆 1 和飞机在这些区域内工作。

除非ILS 用于II 类或III 类进近,否则对ILS 的飞行检查不必包括机场跑道入口以内或沿跑道的ILS 波束的性能。因此,ILS 波束质量可能会变化,所以应密切监控使用这些设备的¢ñ 类进近的自动着陆。

飞行机组必须记住,当天气标准在云高 800 英尺和/或 2 英里能见度以上 时,ILS 临界区是不受保护的。结果,由于车辆和飞机的干扰会使 ILS 波束弯折。当自动驾驶试图跟踪弯折的波束时,有可能在低高度、着陆或着陆滑跑期间发生飞行操纵装置突然性的意外移动。对于临界区域不 受保护的 ILS 进近,在自动进近和着陆的全过程中,机组应警惕这种可能性,并监控飞行操纵(驾驶盘、方向舵脚蹬和推力手柄)。准备好脱开自动驾驶并人工着陆或复飞。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,AFDS 监控器能够探测明显的 ILS 信号干扰。如果监视器探测到航向道或者下滑道信号干扰,自动驾驶仪会忽略错误的 ILS 信号,并根据惯性系统数据保持接通在一个姿态稳定方式。

■ 大多数 ILS 信号干扰只持续很短的一段时间,存在干扰时除了 ILS 原始数据不稳定移动外,没有其它给机组的信号提示。除非观察到不稳定或不恰当的自动驾驶活动,否则不需要机组立即采取措施。



737-600 - 737-900ER 污染跑道上的自动着陆 — 失效后保持操作的飞机 737-600 - 737-900ER

在污染跑道上不能保证 AFDS ROLLOUT (自动飞行指引系统滑跑)方式性能。该 ROLLOUT 方式综合运用空气动力的方向舵控制、前轮转弯操作、主起落架跟踪来保持跑道中心线,同时使用航向道信号做为指引。在污染的跑道上,前轮转弯操纵和主起落架跟踪效应、及由此产生的飞机方向控制能力都会降低。使用最严格的自动着陆侧风极限,或在低能见度进近时,使用局方批准的最大侧风量来确定最大侧风。也应考虑到本手册第六章中公布的着陆侧风指标或者营运人的政策。

如果在污染跑道上完成自动着陆,一旦 ROLLOUT 方式的方向控制不充分,飞行员必须准备好断开自动驾驶仪并人工接替。

## 低能见度讲近

对于进近灯光系统的知识以及对所需目视参考规则的了解对于安全并成功进近非常重要。接地区的 RVR 值通常对¢ň类、¢ò类和¢ó类进近非常重要。对于 I 类和 II 类进近,中段和滑跑段的 RVR 值通常做为咨询参考。对于 III 类运行,中段和滑跑段的 RVR 值可能比较关键。在一些国家,能见度被用于替代 RVR。用能见度值代替 RVR 需要得到局方的批准。在¢ň类进近中,目视基准的要求规定了进近灯光或者其它目视标志要清晰可见并持续到 DA(H)以下。 I 和II 类进近中,下降到接地区标高100 英尺以下时,要求(取决于局方规定)红色的进近终止灯或红色的直排灯(ALSF或 CALVERT 灯光系统,或 ICAO 同等的灯光系统,如安装)清晰可见。如果实际的接地区 RVR等于或大于该类进近所必需的RVR值,跑道环境(入口、入口灯及标志,接地区、接地区的灯光和标志)应该清晰能见,这样才能获得一个成功的进近。当看到红色的跑道终端灯或红色的直排灯,如果跑道环境不能清楚可见,立即复飞。



使用失效后消极防护的自动着陆系统的 III 类运行中, 典型的是当接近跑道入口处时到达 50 英尺 DH。在此例中, 规则要求跑道环境清晰能见。如果不是, 立即复飞。

#### 737-600 - 737-900ER

使用失效后保持操作自动着陆系统的 III 类运行中,在 AH 以下通常不需要具体的目视参考。

由于飞行员只有仅仅几秒钟去判断继续进近所需灯光,建议在进近简令时重温可用的进近和跑道灯光系统。对于所有低能见度进近,建议在做进近简令时重温机场图、预计的跑道出口、跑道剩余照明及预期的滑行路线。

局方可能要求在干跑道着陆距离的基础上再增加额外的 15%。局方也可能要求风速限制小于 FCOM 规定的自动着陆最大风速。

#### AFDS 系统形态

#### 附录 A.2.6

本节列出的系统需要并不包括每种运行所需的所有系统和设备。参考相关 AFM 或操作规则以获得对于 II 类和 III 类操作所需要的特定系统和设备。

有关II类和III类运行要求的详细内容可参见 FAA 咨询通告或其它局方类似文件。

#### II 类运行

#### 737-300 - 737-500

双发时,使用单部或双部自动驾驶,或仅用飞行指引可执行 II 类进近。 单部自动驾驶仪操作时,在不低于 FCOM 极限章节规定的最低高度时必 须脱开自动驾驶仪。自动驾驶仪脱开后应断开自动油门。

#### 737-600 - 737-900ER

双发时,使用单部或双部自动驾驶,或仅用飞行指引可执行Ⅱ类进近。 】对于失效后消极防护的飞机,双发必须工作。单部自动驾驶仪操作时, 在不低于 FCOM 极限章节规定的最低高度时必须脱开自动驾驶仪。自动 驾驶仪脱开后应断开自动油门。



#### 737-600 - 737-900ER

失效后保持操作的飞机已经验证仅单发工作襟翼 30 着陆条件下执行 II 类运行(如果性能允许)。

## III 类运行

III 类运行是基于用自动着陆系统进近到接地点。正常的操作不需要飞行员干预。然而一旦怀疑飞机的性能不足,或自动着陆不能在接地区安全完成时,需要飞行员进行干预。在进近至着陆滑跑的整个过程中,监控飞行操纵,如果需要,准备好人工接替。

#### 737-600 - 737-900ER

失效后保持操作的飞机已经验证在双发工作襟翼 30 或 40 着陆条件下,或者单发工作襟翼 30 着陆条件下执行 III 类运行(如果性能允许)。

#### 737-600 - 737-900ER

**注**: 对于失效后保持操作的飞机,在整个着陆滑跑过程中应监控飞机操纵。

## AFDS 故障

#### 附录 A.2.6

AFDS 进近过程中任何一点都可能出现故障。许多非正常情况或局面都可能出现。驾驶舱的设计便于利用自动驾驶仪/自动油门指示、飞行方式信号牌、主警戒系统、以及失效后保持操作飞机的自动着陆状态信号牌对所有非正常或故障情况进行迅速分析并作出决定。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,导致非正常操作的故障可分为两类:

- AH 以上发生的
- 在或低于警戒高度发生的。

#### 737-600 - 737-900ER

如果机组了解进近对飞机的设备要求,对于任何 AFDS 故障指示可采用 以下方法:



## 高于警戒高

#### 737-600 - 737-900ER

- 一旦从主警戒系统、仪表故障旗或发动机显示上识别出故障,立即检查自动着陆状态信号牌。
  - 如果自动着陆状态信号牌没有变化,并且该设备不是进近必须的(如 飞行指引仪),继续进近
  - 如果自动着陆状态信号牌已经变化,或该设备是进近必须的,调整到适当的更高的最低下降高度,或复飞。然而,如果建立了合适的目视参考,考虑着陆。

#### 在或低于警戒高

#### 737-600 - 737-900ER

失效后保持操作的飞机如果出现任何 FMA 警告,除非显示 NO AUTOLAND, 否则继续进近直到自动着陆和滑跑。除非明显需要飞行员措施, 否则飞行员不应于预。

在失效后保持操作的验证中有一个详尽的故障分析。低于 200 英尺 AGL 时,对于任何失效条件都能实施安全的着陆和滑跑。

对于失效后保持操作的飞机,在进近过程中可能出现机组警告(灯光或音响)。如果在警戒高度以下出现主警戒或音响警告,除非自动驾驶系统不能完全控制飞机,否则不要脱开自动驾驶仪。低于警戒高度,AFDS失效后保持操作的设计可以保护任何可能的系统失效,并让飞机安全着陆。低于 AH 时,除非明显需要飞行员措施,否则飞行员不应干预。如果故障影响自动油门或自动刹车,人工控制推力和刹车。滑跑后,完成相关系统故障程序,恢复人工操纵飞机。

在低于警戒高度时,如果自动驾驶仪被无意间断开,如果建立了适当的 目视参考,可以完成着陆。警惕失去配平的情况。

如果脱开自动驾驶仪复飞,按压 TO/GA 电门。如果没有按压 TO/GA 电门,飞行指引仪保持在进近方式。

737-600 - 737-900ER

## 失效后消极防护对故障操作自动飞行系统

## 737-600 - 737-900ER

下面表格提供了在 ILS 进近过程中失效后消极防护和失效后保持操作 AFDS 系统的比较。



## 综合信息

	失效后消极防 护	失效后保持操作	
高度警报	无	高度警报 — 跑道上方 200 英尺	
ISFD	不需要	仅 LAND3 需要	
ILS 束波异常 或地面站失效	A/P disengages	显示 LAND 3 或 LAND 2 前 • A/P 脱开 显示 LAND 3 或 LAND 2 后 • A/P 保持接通	
	注:对于相关的 LOC 和/或 GS 显示,见 FCOM。		
允许的侧风	20 节	25 节	
液压系统 A 或B 失效	A/P 脱开	AH 以前:	



## 进近和复飞

	失效后消极防护	失效后保持操作				
	ILS 偏离监视系统测试					
	进行 A/P 方向舵伺服测试					
1500 英尺以		滑跑预位并且方向舵接通				
下	LAND 3 或 LAND 2 提					
	FLARE 预位提示					
	第二部飞行	<b>省引仪与飞行操纵耦合</b>				
800 英尺	第二章	鄂 A/P 必须接通				
800 英尺	核实 AFDS 状态	核实自动着陆状态				
	• FLARE 预位	• FLARE 预位				
	• 无稳定 A/P WARNING	• 无稳定 A/P WARNING 灯 LAND				
	灯。	3 或 LAND 2。				
450 英尺	AFDS 自动减小偏流角并控制由可能					
		的发动机失效造成的负面影响。				
400 英尺	安定面自动配平抬头。					
	如果 FLARE 在大约 350 英尺未预位则 A/P 脱开。					
150 英尺	FLARE 接通					
		)指令杆收回				
27 英尺		由门开始收油门				
		ETARD 提示				
改出	接地后	接地后:				
	• 2 秒后 A/T 脱开	• 2 秒后 A/T 脱开				
	• 脱开 A/P	• 不要脱来 A/P				
	• 使用方向舵以保持方向控制					
•	111 NG 32 13 TE 193					
		• 离开跑道前脱开 A/P。				



## 复飞 一一台发动机失效

	失效后消极防护	失效后保持操作
概述	仅单 A/P 可用, 不允许自动 着陆。	自动着陆需要双 A/P。 仅襟翼 30 时允许自动着陆(性能允许时)。
	不推荐使用 A/T。	推荐使用 A/T 自动着陆。LAND3 或LAND2 提示后连接 A/T。 注:如果在 AH 以下一个发动机失效,可继续自动着陆和滑跑。
方向舵控制	飞行员必须使用方向舵控 制偏航。	LAND3 或 LAND2 提示前,飞行员必须使用方向舵控制偏航。 LAND3 或 LAND2 提示后,方向舵由 A/P 控制(方向舵配平无效)。
复飞	襟翼 1 接通 TO/GA 后,AFDS 开始 过渡到保持指令速度。	襟翼 15 治指令复飞姿态,然后随着爬升率增加
	飞行员必须使用方向舵控 制偏航。	如果在提示 LAND3 或 LAND 2 之后开始复飞,先由自动驾驶仪控制偏航。 当 A/P 返回到单 A/P 操作,飞行员: • 必须使用方向舵控制偏航 • 应该断开 A/T。

## ILS 进近-着陆几何图

下图使用以下条件:

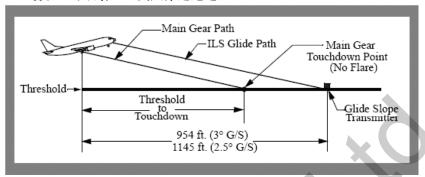
• 数据基于典型的着陆重量

#### 737-800

- 在"/"前显示尾撬位置 1 的飞机数据。配有短跑道性能选项和 1 位尾撬的的基本-800 型和-800 型飞机之间差别不大。对于双位置尾撬的飞机,数据在"/"之后显示。
- 飞机机身姿态基于襟翼 30, VREF 30+5, 超过此速度每 5 海里/小时应减 1 度



- 当主起落架在跑道入口之上时飞行员开始测量目视高度。
- 飞机 ILS 天线在 50 英尺穿过跑道入口。



737-300 - 737-500

	襟翼 30		主起落架过跑道入口		跑道入口至主轮
737 机型	下滑道 (度)	飞机机身姿态 (度)	高度	主起落架高度	接地点 - 无拉平 (英尺)
			(英尺)	(英尺)	
- 300	2.5	3.7	49	33	766
- 300	3.0	3.2	49	33	638
- 400	2.5	3.6	49	33	754
- 400	3.0	3.1	48	33	628
- 500	2.5	3.8	49	34	775
	3.0	3.3	49	34	646



#### 737-600 - 737-900ER

	襟翼 30		主起落架过跑道入口		跑道入口至主轮
737 机型	下滑道 (度)	飞机机身姿 态	飞行员目测 高度	主起落架高 度	接地点 - 无拉平 (英尺)
		(度)	(英尺)	(英尺)	
- 600	2.5	4.1	49	33	763
	3.0	3.7	49	33	636
- 700	2.5	4.2	49	33	749
	3.0	3.7	48	33	624
- 800	2.5	2.9 / 4.1	49	33 / 32	753 / 725
	3.0	2.4 / 3.6	48	33 / 32	627 / 604
- 900	2.5	2.1	48	33	763
	3.0	1.6	48	33	635
-900ER	2.5	3.1	48	32	737
	3.0	2.6	48	32	614

## 非正常操作

本节介绍发动机失效时进近的飞行员相关技巧。这些技巧可以最大限度 降低机组工作量,改进机组的配合,加强飞行安全。但理解本节的前提 是要复习与发动机失效飞行相关的非正常检查单。

#### 737-600 - 737-900ER

一台发动机失效 一 失效后消极防护的飞机

#### 737-300 - 737-500

#### 一台发动机失效

AFDS 管理及相关程序与正常 ILS 进近相似。可以使用飞行指引(人工)或单部自动驾驶仪。一台发动机失效时的 ILS 进近最低天气标准在相应的 AFM(飞机飞行手册)和/或各航空公司的运行规范或相关文件中有规定。

#### 737-300 - 737-500

注:发动机开始失效时,如果飞机处于配平状态,飞机可以用飞行指引 ■ 或单部自动驾驶仪按 I 类最低标准操作。一台发动机失效时不允许 使用双部自动驾驶仪。



#### 737-600 - 737-900ER

■注: 发动机开始失效时,如果飞机处于配平状态,飞机可以用飞行指引或单部自动驾驶仪按 I 类最低标准操作。一台发动机失效时不允许使用双部自动驾驶仪,除非安装了失效后保持操作的自动驾驶仪。

在单部自动驾驶仪或飞行指引(人工)进近时,整个进近过程中飞行员必须用方向舵脚蹬压力控制偏航,然后用方向舵配平保持配平状态。驾驶盘中立指示飞机正确配平。

注: 一台发动机失效时不推荐使用自动油门进近。

尽量减少推力手柄的移动,避免不对称和速度变化。截获下滑道之前飞 机形态变化需要少量的推力改变。

以襟翼 5 和襟翼 5 速度切入航向道。下滑道移动时,放起落架,放襟翼 到 15,调定五边速度并减速。一旦系统性能不令人满意,随时准备人工 接替。

#### 737-600 - 737-900ER

一台发动机失效 一 失效后保持操作的飞机

#### 737-600 - 737-900ER

一台发动机失效时,只能做襟翼 30 自动着陆。AFDS 管理及相关程序与正常 ILS 进近相似。发动机失效时襟翼 30、起落架放下的性能参见 QRH 的 PI 章节。如果襟翼 30 性能不令人满意,需要做襟翼 15 发动机失效着陆。自动着陆不适合襟翼 15。一台发动机失效时的 ILS 进近最低天气标准在相应的 AFM(飞机飞行手册)和/或各航空公司的运行规范或相关文件中有规定。

注: LAND 3 或 LAND 2 显示后,一台发动机失效时推荐有资格的操作人员使用自动油门进近。

以襟翼 5 和襟翼 5 速度切入航向道。下滑道移动时,放起落架,放襟翼 到 15。下滑道截获后,选择襟翼 30,设置 VREF 30+5 海里/小时。

一发生效的进近中关于怎样控制偏转的讨论参考本章下面的一台发动机 失效,方向舵配平 - 所有仪表进近节。



一旦系统性能不令人满意,随时准备人工接替。

在对正跑道过程中加入了额外的发动机熄火逻辑,确保在接地点下风向 机翼不会过低。如果侧风来自与失效发动机同一侧,可通过侧滑来对飞 机进行偏流修正。这样可以保证进行机翼水平进近。对于来自失效发动 机相反方向的中度或强烈侧风,由于失效发动机的高进近形态保证其上 风向机翼在接地点较低的特性,不会产生侧滑。

## 一台发动机失效,方向舵配平 - 所有仪表进近

737-300 - 737-500

所有进近过程中飞行员必须用方向舵脚蹬压力控制偏航,然后用方向舵配平保持配平状态。着陆时一般不必要在推力减小前人工使方向舵回中。737-600 - 737-900ER

对于失效后消极防护的飞机,所有进近过程中飞行员必须用方向舵脚蹬压力控制偏航,然后用方向舵配平保持配平状态。着陆时一般不必要在推力减小前人工使方向舵回中。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,两部自动驾驶进近时,飞行员必须使用方向舵脚蹬压力控制偏航,随后用方向舵配平保持配平状态,直到显示 LAND2 或 LAND3 之后,方向舵输入由自动驾驶仪控制。自动驾驶仪在 VOR/LOC 或 ROLLOUT 方式时,方向控制(偏航)不受方向舵配平影响。着陆时一般不必要在推力减小前人工使方向舵回中。

减推力过程中可以将方向舵配平调到零,以便于方向控制。这应该在 500 英尺 AFE 以前完成,让 PM 有充足时间履行其它职责并作相应的高度喊话。

在着陆前使方向舵配平回中,这样当飞机接地工作发动机的推力收至慢 车时,可以解除大部分的方向舵脚蹬压力。方向舵配平不会影响满舵效 能和方向舵脚蹬转弯能力。

由于机组工作量以及复飞的可能性,最好不要将方向舵配平回中。但是,如接地时方向舵仍配平在进近位,准备好用大的舵量来保持沿跑道中心线滑跑。



## 五边进近时一台发动机失效

737-300, 737-500 - 737-700

如果在五边上襟翼在着陆形态时一台发动机失效,必须立即决定是继续进近还是复飞。如果是继续进近并且有足够的推力,用着陆襟翼继续进近。如果继续进近但是没有足够的推力保持着陆襟翼,收襟翼到 15 并调整工作发动机的推力。指令速度应该增加到之前设置的襟翼 30 或 40 的 VREF 加 15 海里/小时。这至少等于襟翼 15 的 VREF。如果时间和情况允许,风增量按需增加。

#### 737-400, 737-800 - 737-900ER

如果在五边上襟翼在着陆形态时一台发动机失效,必须立即决定是继续进近还是复飞。如果是继续进近并且有足够的推力,用着陆襟翼继续进近。如果继续进近但是没有足够的推力保持着陆襟翼,收襟翼到 15 并调整工作发动机的推力。指令速度应该增加到之前设置的襟翼 30 或 40 的 VREF 加 20 海里/小时。这至少等于襟翼 15 的 VREF。如果时间和情况允许,风增量按需增加。

#### 737-600 - 737-900ER

注:对于失效后保持操作的飞机,如果在 AH 以下一台发动机失效,可以继续自动着陆和滑跑。

如需复飞,自行复飞程序,但是,如果后缘襟翼在30或40,先收到襟翼15。到安全高度平飞或平缓爬升时,再进一步收襟翼。

#### 737-600 - 737-900ER

## GLS 讲近(如安装)

#### 737-600 - 737-900ER

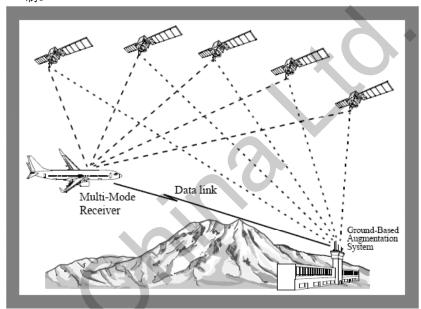
航空业已经发展了一种基于全球导航卫星系统(GNSS)的定位和着陆系统。GNSS着陆系统(GLS)结合了卫星和基于地面的导航信息为进近和着陆引导提供了非常精确和稳定的位置信息。



#### 概述

GLS 由 3 个主要部分组成:

- 提供全世界范围导航定位的全球卫星群(如 U.S. GPS)
- 陆基增强系统(GBAS)设备,提供适于 GLS 进近的机场附近局域导航 卫星修正信号进近轨迹定义
- 每架飞机的电子设备,基于卫星和 GBAS 信号进行和提供引导和控制。



GLS 进近程序和技巧与 ILS 进近一样。如果和当前的 ILS 系统作比较,GLS 进近显得更稳定和平滑,GLS 进近期间以 ILS 方式进近的临界区域是不受保护的.没有波束弯折,没有 FM 频率干扰,没有前面飞机的干扰,没有在跑道附近需要保护以防地面交通的地面区域。

GLS 进近被定为最低 1 类进近,并且已经在自动着陆和滑跑中演示过了。



## 进近

MCP 方式选择要求飞行员采取和 ILS 及 GLS 进近同样的措施。在 FMC 上选择 GLS 进近和调谐 GLS 频道而非选择 ILS 进近和调谐 ILS 频率来 完成 GLS 选择。

GLS 显示和 ILS 使用中相同,GLS 在 PFD 上显示为导航基准除外。 机组飞 GLS 进近的措施和飞 ILS 进近一样。需注意,GLS 进近的正常和 非正常操作和 ILS 进近的正常和非正常操作是一致的。



## 非 ILS 仪表进近

非 ILS 进近定义如下:

- RNAV 进近 依赖飞机区域导航设备作为导航引导的一种仪表进近程序。波音飞机的 FMS 是 FAA 批准的 RNAV 设备,它提供以 FMS 位置为基准的水平和垂直引导。FMS 使用多个传感器(如安装)进行位置更新,以包括 GPS, DME-DME, VOR-DME, LOC-GPS 及 IRS。
- GPS 进近 规定了使用单独 GPS 的接收机作为导航引导主要方式的 进近。但是,如果使用小于/等于 0.3 的 RNP,FAA 已批准使用 FMS 作为导航引导主要方法的波音飞机做 GPS 进近。

注:如果未提供自动输入,需将 0.3RNP 人工输入 FMC。

- VOR 进近
- NDB 讲近
- LOC、LOC-BC、LDA、SDF、IGS、TACNA 或类似进近。

737-300 - 737-500

通常用 VNAV 或 V/S 俯仰方式作非 ILS 进近。在相应的 FCOM 程序中提供了推荐的横侧方式。

737-600 - 737-900ER

通常使用 VNAV 或 V/S 俯仰方式、或 IAN 作非 ILS 进近。在相应的 FCOM 程序中提供了推荐的横侧方式。

737-300 - 737-500

注:要用 VNAV 完成非 ILS 进近,要求使用 FMC U7.1 或更晚版。

## 非 ILS 仪表进近一总则

在过去的几十年间,发生了很多例与非精密进近(非 ILS)和着陆有关的 CFIT(控制飞机进入地形)和不稳定进近事件和事故。这其中很多都可以通过使用持续下降最后进近(CDFA)方法来避免。传统的非 ILS 进近的方法包括,在五边设置一个垂直速度,在梯度下降高度(如适用)及 MDA(H)改平,随后过渡到目视五边航段,最后着陆。这些传统方法包括在低高度改变飞行轨迹,与 ILS 进近方法不同。进而,与典型 ILS 进近相比,这些传统方法更要求机组具备更高的技术水平、判断能力及训练。



本节介绍非 ILS CDFA 的飞行方法。这些方法提供一个恒定角进近,它可以减少机组失误和 CFIT 事故。只要建立了跑道环境的目视参考,这些方法还可以让机组更易于获得一个稳定进近。

#### 737-300 - 737-500

如图示,使用 VNAV 或 V/S 的典型仪表进近假设所有进近准备,如进近程序复习、最低标准的调定和无线电调谐等均已完成。图示的程序强调于机组措施和航空电子系统信息。可以修改航线以适应空中交通和ATC 要求。

#### 737-600 - 737-900ER

如图示,使用 VNAV、IAN 或 V/S 的典型仪表进近假设所有进近准备,如进近程序复习、最低标准的调定和无线电调谐等均已完成。图示的程序强调于机组措施和航空电子系统信息。可以修改航线以适应空中交通和 ATC 要求。

下面的讨论假设飞一个直线仪表进近。只要根据盘旋进近程序设置了MCP高度,在使用VNAV或V/S的仪表进近之后可以进行盘旋进近。 进近类型

#### 737-300 - 737-500

对于在 FMC LEGS 页面定义了适当的垂直轨迹的非 ILS 进近,最好用 VNAV 方法。在使用 VNAV 章节介绍了获得适当轨迹的几种方法,包括 公布的下滑道,及必要时飞行员建立的轨迹。"} V/S 可做为完成非 ILS 进近的备用方法。

#### 737-600 - 737-900ER

如果飞机没有安装 IAN,对于在 FMC LEGS 页面定义了适当的垂直轨迹的非 ILS 进近,最好用 VNAV 方法。在使用 VNAV 章节介绍了获得适当轨迹的几种方法,包括公布的下滑道,及必要时飞行员建立的轨迹。"} V/S 可做为完成非 ILS 进近的备用方法。



737-600 - 737-900ER

如果飞机安装了 IAN,对于在 FMC LEGS 页面定义了适当的水平和垂直轨迹的非 ILS 进近,可以用 MCP APP 电门完成。所有 IAN 进近提供类似于 ILS 进近的功能、指示和警告,同时保持 FMC 下滑道。尽管也可以用 LNAV 和 VNAV 执行非 ILS 进近,因为可以改进进近显示、警告和标准化程序,所以用 IAN 替代 LNAV 和 VNAV。

#### 进近过程中使用自动驾驶

自动飞行是非 ILS 进近的最好飞行方法。自动飞行可降低飞行员工作量并便于监控程序及飞行轨迹。非 ILS 进近过程中,使用自动驾驶可以更准确地保持航道和垂直轨迹,减少无意间偏航低于航道的可能性,因此在五边进近建立合适的目视基准之前,推荐使用自动驾驶

在 IMC(仪表气象条件)下人工执行非 ILS 进近,不但增加机组的工作量,并且不能利用自动系统所提供的显著提高的效率和防护功能。但是,为保持机组操作的熟练度,飞行员可在 VMC 条件下,选择使用飞行指引仪,无自动驾驶仪。

注:通常情况下,VNAV PTH 方式包括无轨迹偏移警报。由于这个原因, 在建立合适的目视基准之前自动驾驶应始持接通。

## 原始数据监控需求

在以航道为基础的进近过程中,必须在整个进近过程中监控 LOC、LOC-BC、LDA、SDF 和 IGS,以及适当的原始数据。

737-300 - 737-500

非航向道为基础的进近过程中,用FMC 保持航道或轨迹(VOR、TACAN、NDB、RNAV、GPS等),建议在可能的情况下监控原始数据。在安装更新7.2(U8 系列 FMC 的为8.1)及以后版的 EFIS 飞机上,不要求监控原始数据。对于安装更新7.1(U8 系列 FMC 的为8.0)及更早版 FMC 的飞机,从最后进近向台定位点开始,要求一名飞行员用 VOR/ILS 方式监控原始数据。在非 EFIS 飞机上,所有仪表进近要求监控原始数据。

737-600 - 737-900ER

非航向道为基础的进近过程中,用 FMC 保持航道或轨迹(VOR、TACAN、NDB、RNAV、GPS等),建议在可能的情况下监控原始数据。



在单部 FMC、单部 IRU、单部 DME 或单部 GPS 工作期间,一旦在 FMC 进近期间单部工作的 FMC、IRU、DME 或 GPS 失效,必须有一个非 FMC 导航方式法用于复飞,如 VOR/NDB 原始数据和/或雷达方式,且必须有一种非 FMC 进近方式可用。如果正在使用 GPS 更新,则不必考虑剩下一部 DME 失效的问题。

#### 737-600 - 737-900ER

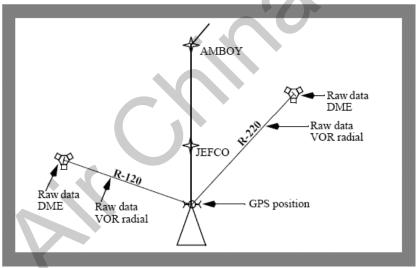
开始进近前要检查原始数据,保证正确导航,可通过下列步骤来完成:

- 按压 EFIS 控制面板上的 POS 电门,并将地图上的助航符号与显示的原始数据作比较。例如: VOR 径向线和原始 MDE 数据应覆盖在地图上显示的 VOR/DME 台,而 GPS 位置符号与飞机符号的尖部应几乎重合(FMC 位置)
- 在地图上显示 VOR 和/或 ADF 指针,用其去核实你相对于地图显示的位置。

#### 典型的导航显示

#### 737-600 - 737-900ER

下图为选择了 POS(位置)显示的典型的导航显示。





## 地图显示与原始数据

最大程度地使用地图显示。地图显示提供了进近平面视图,包括五边进 近和复飞航路。在此图有助于机组了解进近的进程和位置情况。

在向台航道没有对准跑道中心线的情况下,地图特别有用,它可以使飞行员清楚地判断对准跑道所需的机动类型。地图能将在进近轨迹上和机场区域内的气象雷达回波、地形或活动信息综合起来。

737-300 - 737-500

安装了 FMC U7.1 或更早版的飞机上,当需要原始数据 VOR 信息时,五边进近定位点之前一个 EHSI 必须在 VOR/ILS 方式。

737-300 - 737-500

注:适当时,将地图上的飞机位置与 ILS、VOR、DME 以及 ADF 系统 比较,检查可能出现的地图位移误差。建议用 EFIS 控制面板上可选 择的 VOR/ADF 功能进行比较。

737-600 - 737-900ER

注:适当时,将地图上的飞机位置与 ILS、VOR、DME 以及 ADF 系统 比较,检查可能出现的地图位移误差。建议用 EFIS 控制面板上可选 择的 POS 功能进行比较。地图上应显 VOR 和 ADF 指针。

#### RNAV 讲近

737-300 - 737-500

只要正在使用的 RNP 等于或小于进近规定的 RNP, 并且与 AFM 演示的 RNP 能力一致,任何具备 RNP 警告能力的 FMC (U7.1/U8.0 及更晚版)可以执行 RNAV 进近。

737-300 - 737-500

如果满足下列要求,不具备 RNP 警告能力的 FMC(U7.0 及更早版)可以执行 RNAV 进近:

- 讲近具有不小于 0.5NM 的 RNP
- 开始进近前飞行员确定 DME-DME 更新生效
- 五边使用 V/S。



## 737-600 - 737-900ER

只要正在使用的 RNP 等于或小于进近所规定的 RNP, 并且与 AFM 演示的 RNP 能力一致,可以飞 RNAV 进近。

## 有关 RNP 的讲近要求

在获得相应的运行许可的情况下,依照以下条件可以执行需要 RNP 警报的进近:

- AFM 指示飞机已对所选 RNP 进行了验证
- 至少一部 GPS 或一部 DME 工作
- 必须满足运行规范或所选航站区域程序规定的任何附加的 GPS 或 DME 要求
- 当用下列 RNP 或更小的值操作时:

进近类型	RNP		
NDB、NDB/DME	.6 NM		
VOR, VOR/DME	.5 NM		
RNAV	.5 NM		
RNAV (GNSS), GPS	.3 NM		

• 进近过程中不显示 UNABLE REOD NAV PERF — RNP 警告。

#### 使用 LNAV

为了应用 LNAV 执行进近和复飞,在 LEGS 页面上必须显示一系列规定进近航路(和复飞)的航段/航路点。有两种输入航路点的方法:



#### • 数据库选择

- RNAV 和 GPS 进近要求用这种方法。通过 FMC 进场页面选择的进近程序提供了选择正确航路点的最简便方法。数据库中的程序符合 非 ILS 进近的越障标准。
- 在 FAF 和 MAP (最后进近定位点和复飞点)之间,不能增加或删除航路点。如果要飞的进近不在数据库内,可选择平面图相同的其它进近。例如,如平面图 (航路)与 NDB 进近相同,可选择 ILS 程序。在这种情况下,必须检查航路点高度或按需修改。当用这种覆盖方法飞进近时,在整个进近过程中,应监控原始数据保证越障。
- 注:如果所需跑道的 NDB 进近在数据库内,不应使用覆盖进近。
- 如果要从一个数据库程序中增加或删除一个航路点,那么 FMC on approach(在进近)逻辑(如 FCOM 介绍)部分或全部不工作,而且该程序的 VNAV 越障整体能力可能受到不利影响。如需要额外的航路点参照,使用 FIX 页面,不要在 LEGS 页面修改航路点.
- 人工航路点输入
  - •由于越障高度可能不够,RNAV或GPS进近时,不要人工输入航路点,也不要在FAF之后,在VNAV方式时用此方法。
  - 当 FMC 进场页面上没有程序时,可通过人工输入一系列航路点来 确定进近航路。通过使用数据库中航路点或助航设备名称,离这些 定位点的方位/距离,径向线交叉点或纬/经度资料,可以很方便地 定义航路点。
  - •程序转弯和 DME 距离弧线不能人工输入(除非它们可以由一系列 航路点定义)。当切入向台航道时,偏离规定航路要使用 DIRECT TO(直飞)或 INTERCEPT COURSE TO(切入航道至)。在进近 期间需要一直监控原始数据。

注:程序转弯和 DME 圆弧可能需要使用 HDG SEL。



如果在地图上显示的定位点或径向线数据不是生效航路的一部份,不能用 LNAV 保持。可在 FIX(定位点)页面输入一个助航设备/航路点以及适当的径向线,在地图上产生一条航道来提高情景意识。人工调谐适当 VOR 并选择所需航道,也可产生类似的显示。这些方法仅在地图显示上提供参考信息。在 LEGS 页面上不反映这些显示,也不能用 LNAV 进行跟踪。只有没有机会使用从导航数据库选择的进近时才使用这些方法,并且只有当显示进近的正常方法不可用时才考虑。飞行员应知道显示的航道是 FMC 计算的航道,而不是原始数据资料。

注:用 HDG SEL 飞进近地迹。

注:对于人工输入的航路点,不能用速度干预(如安装)进行 VNAV PTH 操作。

如果导航数据库中的进近不可用,从 FMC 进场页面选择着陆跑道。在 ■ 地图上会出现跑道显示及相关中心线延长线,帮助保持位置意识。 在低高度时飞行员一定不能让自己陷入过度的埋头,忙于用 FMC 建立 地图显示。使用原始数据 VOR、ILS 和 ADF 显示,避免在工作量大的 飞行阶段飞行员注意力分散。10,000 英尺以下避免输入地图。

#### 使用 VNAV

使用 FCOM 程序中推荐的任一横侧方式均可完成 VNAV 进近。



适合使用 VNAV 的垂直轨迹接近 3 度并在大约 50 英尺时穿过跑道口。要获得这种 VNAV 轨迹,推荐充分利用导航数据库。对于规定了 RNP 或使用 DA(H)的进近, FAF 前面的来自导航数据库的航路点不可修改,除非在适当时,对航路点高度限制增加一个低温修正。关于建立适合的五边进近轨迹,导航数据库中有两类进近:

- LEGS 页面的五边进近航段上显示下滑道(GP)角的进近。五边进近 航段与 VNAV 完全一致,并遵守五边进近梯度下降高度(最低高度 限制)。
- 没有公布下滑道角,且跑道的进近末端由跑道航路点(RWxx)确定,或存在复飞定位点(MXxx或命名的航路点)的进近。通常这些航路点显示大约50英尺的穿越跑道入口高度限制,可以同VNAV一样使用。如果RWxx 航路点高度限制与大约50英尺跑道入口高度限制不一致,此航路点可修改为大约50英尺穿越跑道入口高度。
  - 注: 跑道入口穿越高度通常需要输入四位数。例如: 80 英尺应输为 0080。
  - •用这种方法修正的进近可以使用 VNAV: 但是, 进近过程中需要持续监控原始数据(VOR、NDB、DME等), 并需要满足各个最低 ■高度限制。如果五边是用这种方法人工建立的, 不推荐使用 DA(H)。
  - 标注了跑道入口的穿越高度的 ILS 进近可以覆盖其它进近,如 LOC 或 NDB 等。

只有当进近具备以下特征之一时才使用 VNAV

- · LEGS 页面上显示五边航段的公布 GP 角
- 与跑道进近终点一致的 RWxx 航路点
- 跑道的进近终点之前的复飞航路点(例如 MXxx)。

这些特征允许建立正常的下滑道。LEGS 页面上的复飞点在跑道入口以外的 VOR 进近,以及仅有盘旋的进近的不具备上述特征。



■ 在合适的时候,进行低温高度修正,即查阅批准的图表,对航路点高度限制进行修正。FMC 从导航数据库获得在 LEGS 页面显示的 GP 角。GP 角基于标准大气,FMC 通过其计算用气压基准飞行的 VNAV 轨迹。当 OAT 低于标准时,真高度低于指示高度。因此,如果没有进行低温高度修正,生效的 GP 角小于在 LEGS 上显示的值。如果执行低温高度修正,VNAV PTH 操作和程序转弯功能正常;但是,飞机会按照与进近相关的下滑道角(如可用),或者航路点高度限制确定的几何轨迹,两者中较高的飞行。

注: 只有当 FMC 安装了几何航径选项时,温度修正才能重新定义下滑 道轨迹。设备选项参阅 FCOM。

五边进近时,VNAV可以与速度干预(如安装)一起使用,以减轻工作量。通常不需要给五边近航路点增加速度限制,因为会增加工作量,不利于安全。这也降低了作最后一刻进近改变的能力。然而,如果默认值不合适时,如需要,速度限制可能改变。

为防止在 VNAV 下降时在五边前出现不必要的改平,当确定满足高度限制时,在高度截获之前将 MCP 高度选择钮重调至下一较低限制。

## VNAV 进近过程中使用高度干预(如安装)

仅当 AFDS 在进近轨迹之上进入 VNAV ALT 方式且必须继续下降时,进近期间高度干预才合适。若通过了进近的一个航路点,且机组未能将 MCP 高度重置到一个较低高度,可能进入 VNAV ALT 方式。假如出现这种情况,按需将 MCP 高度调定到下一个较低的高度限制或 DA(H)或 MDA(H),并选择高度干预。选择 VNAV 高度干预后,在重新计算轨迹时地图显示上的 VNAV 轨迹偏离指示暂时消失,但接着重新出现。

如果在进近逻辑生效时选择高度干预,特别是在飞机排序过了第一个进 近航路点后,指令平飞直至达到 VNAV 轨迹,然后飞机截获 VNAV 轨 迹。

注: 当 PROC HOLD 生效时, VNAV 高度干预工作正常, 使下一个航路 点高度限制删除, 然后开始下降。



当使用 VNAV PTH 或 VNAV SPD 时,高度干预选择将:

- 如果 MCP 高度超过下个高度限制,则删除下个航路点高度限制。737-300 737-500
  - 如果 MCP 高度超过下个高度限制,则删除进近高度限制。

#### 737-600 - 737-900ER

• FMC U10.6 以前,如果 MCP 高度超过下个高度限制,则删除进近高度限制。

当使用 VNAV ALT 时, 高度干预选择:

- 如果高度限制在当前飞机高度 150 英尺内,则删除下降航迹高度限制。
- 不影响其他高度限制。
- 注: U10.6 及以后版 FMC 的飞机,使用 MCP 高度干预功能不能删除进 近航路点高度限制。

## 非 ILS 讲近 ——台发动机失效

一台发动机失效时,五边进近定位点之前和之后的机动与双发非 ILS 进近完全一样。

## 程序转弯和起始进近

以襟翼 5 和襟翼 5 机动速度通过程序转弯定位点。如果通过 CDU 选择了一个完整的进场程序,可以用 LNAV 和 VNAV 轨迹或其它适当方式完成初始进近阶段。

## 建立垂直轨迹

本节内容介绍建立典型的五边进近垂直剖面(轨迹)的标准,因为他们与 VNAV 仪表进近相关。该信息对于想要用 V/S 飞垂直轨迹的飞行员也很有用。

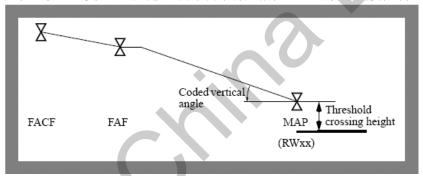
如果导航数据库中编制了下滑道(GP)角,FMC 在最后定位点上方和后方建立下降轨迹,从复飞航路点(MAP)位置及其相关的高度限制开始。FMC 使用编码的 GP 角计算这个轨迹,也称为垂直角。MAP 通常在LEGS 页面显示为 RWxx 或 MXxx 航路点。在某些情况下,一个命名的航路点被用做 MAP。在导航数据库中已经编码的 GP 角可以用于几乎所有直线进近程序中。



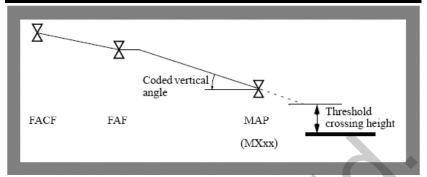
■ 该 GP 角通常由负责制定进近程序的国家民航局来确定,为五边进近轨迹提供了以恒定飞行轨迹角执行的持续下降,并遵守中间梯度下降定位 ■ 点的最低高度。典型的 GP 角接近 3.00 度,从 2.75 度到 3.77 度不等。 沿着该编码的下滑道角从 FAF 向上和向后的垂直轨迹投影,在垂直剖面中下一个较高的限制性高度终止。这个限制性高度是下列高度中最具限制性的:

- MAP 之前的强制性航路点上的位于高度
- 所选进近程序的第一个进近航路点
- FAF 之前的下一个位于或高于强制性航路点的穿越高度。

以下例子展示了典型的 VNAV 五边进近轨迹,它们在导航数据库中存在 GP 角。第一个例子演示了一个 RWxx 复飞点。下面的第二个例子演示 VNAV 五边进近轨迹,在跑道之前有一个复飞点。注意在第二种情况下,轨迹的投影在大约 50 英尺高度穿越跑道入口。VNAV 指引平飞,但是,是在飞机通过复飞点的时候。两个例子都是指在 FAF 的位于高度限制。







注: 五边进近航道定位点(FACF)的典型情况是位于 FAF 之前 7 海里 左右的五边进近航道上。下列程序中涉及的 FAF 参照航图的 FAF, 并且是表示五边进近下降开始的点。

对于在 FAF 有位于高度限制的非 ILS 进近程序,在 FAF 和五边下滑道(也称为飞离)之间可能产生一个短暂的水平航段。对于 ILS 程序,在 FAF 的高度限制被计算成下滑道的穿越高度。

对于 FAF 和 FACF 都有在或高于高度限制的程序,机组应考虑把 FACF 高度限制改为在限制(硬性限制)。这样在 FAF 之前可以产生较平缓的轨迹,允许正常减速以放襟翼和起落架。例如:在上图中,如果 FACF和 FAF 都有 XXX/4000A 航路点限制,那么机组应该在 FACF将4000A 改为4000,修正轨迹得到一个更正常的减速。攤



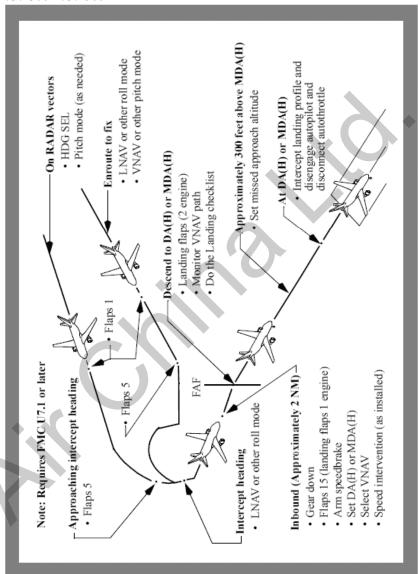
机组还会看到其它几种不同的建立进近轨迹的方法:

- FAF 具有位于或高于航路点高度限制的进近。其 GP 角通常在 FACF 限制高度或者巡航高度两者中较低的高度终止。按此类型轨迹飞行时,飞机通过 FAF 上方。
- 如果 GP 角不只 1 个, 诸如 ILS 进近, 飞机用生效航段的 GP 角来确定 VNAV 进近轨迹。当具有 2 个 GP 角时,这些轨迹类型在 LEGS 页面显示,一个接近 FAF,第二个接近跑道(复飞点)。
- 注:在温度高于 ISA 标准时,编码的 GP 角比在正常温度下陡,并且在温度低于 ISA 标准时,编码的 GP 角比在正常温度下平缓。
- ★: 带有梯度下降定位点的 ILS 进近,和不在下滑道上的飞行一样,可能有个不符合公布的最低高度的垂直角。这意味着使用 VNAV PTH 在最小梯度下降高度之下可能导致小的偏差,因此不推荐使用 VNAV PTH。公布的航向道 (LOC) 只有进近时和 VNAV PTH 相符。



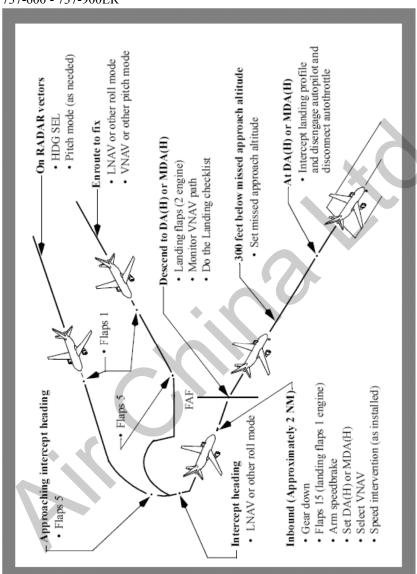
# 使用 VNAV 仪表进近

737-300 - 737-500





## 737-600 - 737-900ER





## 使用 VNAV 的进近准备

从 FMC 的进场页面选择进近程序。调谐并识别相应的助航设备。不要 人工输入进近或给程序增加航路点。如需额外的航路点参考,使用 FIX 页。当雷达引导到五边时,选择直接切入航道至 FAF,这样可以开始正确的 LNAV 航路点排序。核实/输入适当的 RNP,并用气压最低高度选择器调定 DA(H)或 MDA(H)。如果需要用 MDA(H)作为最低进近高度,气压最低值选择钮应调在 MDA+50 英尺 ,确保一旦复飞,复飞期间不会下降低于 MDA(H)。

注:进近 RNP 值由以下三个中的一个决定:由机组人工输入,FMC 默认或导航数据库。一个人工输入超控所有其他的。如果导航数据库包含对于最后进近航段的 RNP 值,当航段变为现用或在 30NM 前,如果前一个航段没有相关的 RNP 值,则 RNP 将出现。当在进近航路点内 2NM,包含进近过渡或低于目的机场 2,000 英尺时,FMC 默认进近 RNP 将出现(无人工输入或导航数据库值)。

在 APPROACH REF 页面输入适当的风修正,或者使用速度干预(如可用)。

## 用 VNAV 过渡到仪表进近

有几种技巧可以确保柔和下降过渡到使用 VNAV PTH 的非 ILS 五边进近。

注: FAF 通常是在 LEG 页面和地图显示上刚好在五边航段之前的航路 点。下列讨论假设在下降至 FAF 的时候,在 MCP 设置了 FAF 高度 限制。

如果以 LVL CHG 或 V/S 下降至 FAF 高度,或者在 FAF 高度处于 ALT HOLD 方式,在 FAF 前大约 2NM 在 MCP 上设置 DA(H)/MDA(H),同时接通 VNAV。也可以按需接通速度干预(如安装)。飞机将以 VNAV PTH 方式在五边下降。



如果以 VNAV PTH 下降到五边之前,并且情况允许继续下降通过五边,保持 VNAV PTH,同时完成进近着陆形态。飞机自动减速到当前襟翼设置的机动速度。在 FAF(五边航段之前的航路点)前 2NM 左右重设 MCP到 DA(H)或 MDA(H),防止改平。也可以按需接通速度干预(如安装)。

如果以 VNAV SPD 下降,飞机在或低于轨迹,当接近 FAF 时,AFDS 将自动改变为 VNAV PTH。在 FAF 前大约 2NM,MCP 重设到 DA(H)或 MDA(H)。如果 AFDS 在 FAF 点之后进入 ALT HOLD,迅速在 MCP设置 DA(H)/MDA(H)并选择 VNAV。如果在 FAF 之外 VNAV ALT(如安装)已经接通,迅速在 MCP设置 DA(H)/MDA(H)并选择高度干预,保证继续沿五边轨迹下降。如果偏离轨迹过高并且不能建立稳定进近,执行复飞。

五边之前,MCP 高度应调到适当的高度限制(通常指下一个航路点的),保证进近下降时满足进近最低高度。为了防止改平,下一个航路点高度限制一旦满足,立即将 MCP 重调到再下一个航路点高度限制。但是,如果不能确定是否满足高度限制,考虑改平或减小下降率,保证安全轨迹。

## 使用 VNAV 五边进近

接近切入航向,襟翼 5。当在切入航向上建立时,选择 LNAV 或其他合适的横滚方式。接近 FAF(约 2NM)时选择起落架放下和襟翼 15,如果使用速度干预,调节速度。在 MCP 高度窗调定 DA(H)或 MDA(H),选择 VNAV 并确保显示 VNAV PTH 和适当的横侧方式。

注:如果所需的不是以整数 100 英尺的增量,将 MCP 高度调到高度限制或 MDA(H)以上最接近的 100 英尺增量。

当使用 LNAV 来切入五边进近航道时,平缓的切入角或导致飞过的切入 角可能会延迟截获五边进近航道。如果飞机不再五边航道上,不要通过 FAF 并且不要开始下降。

注: 如果进近程序中垂直角(在 LEGS 页面显示为 GP 角)开始较早(FAF 之前),一旦建立垂直角,MCP 可以调到 DA(H)或 MDA(H)。



开始沿五边轨迹下降时,选择着陆襟翼,减速到五边进近速度,并执行着陆检查单。如果航图上的 FAF 距离跑道过近不能稳定进近,考虑比 FCOM 程序提前建立五边俯仰方式,并设置进近和着陆型态。737-300 - 737-500

MCP 高度调至 DA(H)或 MDA(H),且飞机稳定在五边进近轨迹时,地图高度范围弧有助于确定目视下降点(VDP)。当飞机接近 MDA(H)以上 300 英尺,并以 VNAV PTH 方式在五边上稳定时,将 MCP 高度调到复飞高度。当 MCP 高度高于当前飞机高度时,AFDS 返回到 CWS P方式。地图显示上的轨迹偏差指示可以帮助监控垂直剖面。在 DA(H)或 MDA(H)之前,自动驾驶仪以 VNAV PTH 保持轨迹,但是飞行员必须以 CWS P 保持轨迹以达到或接近目视下降点。

737-300 - 737-500

由于以下原因,在 VNAV 仪表进近过程中,在 DA(H)或 MDA(H)以上 300'左右设置复飞高度与后来的机型有所不同:

- 在强阵风条件下进近时,由于最小速度转换保护,AFDS 可能从 VNAV PTH 转换到 LVL CHG。如果 MCP 高度在或高于 DA(H)或 MDA(H)高度,到达 DA(H)或 MDA(H)时如果没有飞行员干预飞机将 改平,防止下降触地。这可能导致下降到 MCP 高度时下降率过大。 FAF 后或在需要使用 VNAV PTH 的航段上,如果出现 AFDS 转换, 机组应该立即起始复飞
- 接近 DA(H)或 MDA(H)高度但 ALT ACQ 之前再设置 MCP 高度,因为一旦将 MCP 设置到高于飞机当前高度的高度,AFDS 将返回到 CWS P。

## 737-600 - 737-900ER

MCP 高度调至 DA(H)或 MDA(H),且飞机稳定在五边进近轨迹时,地图高度范围弧有助于确定目视下降点(VDP)。一旦飞机到达复飞高度以下至少 300 英尺,并以 VNAV PTH 方式在五边上稳定,将 MCP 高度调至复飞高度。地图显示上的轨迹偏差指示可以帮助监控垂直剖面。自动驾驶在 VNAV PTH 方式下飞行,在 DA(H)或 MDA(H)之前到达或接近目视下降点。



#### 737-600 - 737-900ER

注:在选择襟翼 15 或以上同时在强阵风条件下下降时,由于最小速度转换保护,AFDS 可能从 VNAV PTH 转换到 LVL CHG。如果 MCP 高度在或高于 DA(H)或 MDA(H)高度,到达 DA(H)或 MDA(H)时如果没有飞行员干预飞机将改平,防止下降触地。这可能导致下降到MCP 高度时下降率过大。FAF 后或在需要使用 VNAV PTH 的航段上,如果出现 AFDS 转换,机组应该立即起始复飞。

#### 737-600 - 737-900ER

以 VNAV 进近时,在五边下降点建立后和低于复飞高度 300 英尺以上后调定复飞高度。一些进近具有低于穿越 FAF 高度的复飞高度。MCP 上调定复飞高度之前,最后进近下降期间,在飞机至少 300 英尺复飞高度之前机组要必须避免从当前状态改平。

## VNAV 进近中 MCP 高度设置

对于使用 VNAV PTH 的进近,存在一个公布的 GP 角,MCP 可以根据 正常程序中的着陆程序一使用 VNAV 仪表进近来设置。在 FAF 高度之前设置 MCP 到 DA(H)/MDA(H)并且在最后进近中重置到复飞高度。

对于在 IAF 和 FAF 间有间隔很近航路点的仪表进近, 营运人可以允许机组经过适当的培训开始设置 FAF 高度, 然后当接近 FAF 高度时, MCP可以根据正常程序设置。

对于在 IAF 和 FAF 间有一个公布的 GP 角的进近,当切入公布的 GP 时 MCP 可以设置到 DA (H)。

决断高度(DA(H))或最低下降高度(MDA(H))

▲在得到程序及局方特别批准时,可以按照下列最低标准执行进近:

- 公布的 VNAV DA (H)
- 做为决断高度公布的 MDA (H)。

当上述任何最低标准未经特别批准时,使用仪表进近程序规定的 MDA (H)。

下图介绍了使用 LNAV/VNAV 或仅 LNAV 进近时,包含 DA(H)和 MDA(H)最低高度的进近程序。



STRAIGHT-IN LANDING RWY 28R			CIRCLE - TO - LAND		
LNAV/ DA(H) 74		LNAV MDA(H) 1000° (987°)			
211(11)	ALS out	(1)	ALS out	Max Kts	MDA(H)
A B 2	23/	RVR 40 or 3/4 RVR 50 or 1	RVR 60 or 11/4	90 120	1000' (987') - 2
C	21/2	21/2	3	140	1140'(1027')-3
D 21/4		2 -2	3	165	1160'(1147')-3

注: 部分非 ILS 进近规定了 VNAV DA(H)。规章可能要求在 VNAV PTH 方式使用自动驾驶仪,便于使用 DA(H)。

到达 DA(H)或 MDA(H)时,准备脱开自动驾驶仪,脱开自动油门,着陆或立即复飞。

注:如使用 MDA(H),若程序或局方要求,可能有必要在 MDA(H)以上 50 英尺开始复飞,以避免复飞过程中下降低于 MDA(H)。

接近 DA(H)或 MDA(H)时,监控飞机的飞行员应扩大仪表巡视范围,包括观察外界目视地标。除非飞机已经处于可以正常进近到着陆跑道并且能保持足够目视参考的位置,否则不要继续进近到 DA(H)或MDA(H)以下。一旦到达 DA(H)或 MDA(H)或在之后的任何时间,如果没有达到以上任一要求,立即执行复飞程序。

当建立了合适的目视基准时,保持下降轨迹直到拉平。不要下降到目视下滑轨迹以下。一旦飞机在 DA(H)或 MDA(H)以下,仍可使用 VNAV PTH 引导作为参考,进近引导的主要方式是目视。

注:一旦飞机通过复飞点, VNAV 轨迹指引就转换为平飞。

## 模拟的 VNAV 仪表进近

为了保持熟悉程序,机组可以按下列方法在飞ILS 进近时用 VNAV 程序来练习仪表进近:

- 确定 ILS 调定并识别,并且在整个进近过程中监控 ILS 原始数据。
- 用 VOR/LOC 或 LNAV 作为横侧方式来跟保持向道。



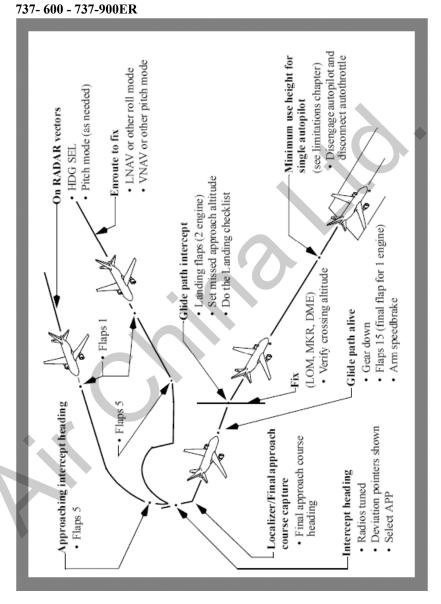
- 用 VNAV 作为俯仰方式保持 GP 角。通常进近航图的 GP 角与 ILS 下滑道角恰好重合。
- 到达 FCOM 极限章节规定的最低高度时断开自动驾驶仪。

注: 在 VMC 目视气象条件下, 限制使用上述技巧。

在外界温度条件高于 ISA 准时,飞机可以保持略微高于 ILS 下滑道,在外界温度条件低于 ISA 标准时,飞机可以保持略微低于 ILS 下滑道。如果航向道或者下滑道偏离变得不可接受,中断使用本技巧,人工保持航向道和下滑道。



# 使用 IAN 仪表进近





## 使用 IAN (如装) - 概述

进近剖面图介绍了在使用整体进近导航(IAN)进近过程中的机组措施。因为 IAN 进近技巧与 ILS 进近技巧相似,所以本节只介绍 IAN 独特的项目。图示的进近剖面假设所有的进近准备,如重温进近程序、最低高度设置和无线电的调定等已按需完成。

IAN 飞机能够根据来自导航无线电、FMC 或这两者综合产生的飞行轨迹指引,利用 MCP APP 电门来执行仪表进近。所有 IAN 进近提供与 ILS 进近类似的功能、指示及警告。虽然仍然可以执行使用 LNAV 和 VNAV 的非 ILS 进近,因为 IAN 的进近显示、警告和标准化程序都有改进,所以通常用 IAN 替代 LNAV 和 VNAV。

#### IAN 讲近类型:

- RNAV
- GPS
- VOR 进近
- NDB 进近
- LOC、LOC-BC、LDA、SDF、IGS、TACNA或类似进近。

注:在 HUD、备用 ADI 或 ISFD 上不显示 IAN 信号牌。

## IAN 要求和限制

- 飞机必须安装 FMC U10.5 及以后版的 FMC,以及 IAN FMA 显示
- 批准两台或一台发动机进近
- · 导航数据库中 FAF 以前的航路点不能修改
- 以航向道为基础的进近过程中,要求监控原始数据。以 FMC 为基础的非 ILS 进近过程中,根据本章非 ILS 进近介绍的技巧,建议在适当时监控原始数据。
- · 不批准 QFE 操作
- 不允许低温高度修正
- · 必须使用适合进近的 RNP
- 当进近要求的 RNP 等于或小于 0.15 时,建立适当的目视基准之前必须使用自动驾驶仪

## 飞行方式信号牌和其它 IAN 特征

根据进近、导航无线电或 FMC 使用的导航指引信息源的不同,FMA 随之变化。



## 基于航向道的进近

进近	FMA	
无 G/S 的 ILS,LOC,LDA,SDF	OR/LOC and G/P	
B/C LOC	BCRS 和 G/P	

#### 如果 FMC 提供水平 (航道) 指引:

进近	FMA		
GPS, RNAV	FAC 和 G/P		
VOR, NDB, TACAN	FAC 和 G/P		

## 使用 IAN 的进近准备

IAN 可以与飞行指引、单部自动驾驶仪、或者原始数据一起使用。其程序转弯、起始进近以及最后进近与 ILS 类似。

对于基于 FMC 的进近,在 LEGS 页面上必须显示正确定义进近航路的 航段/航路点系列,包括合适的垂直航径或下滑轨迹(GP)角。在 LEGS 页面显示的 GP 角表示满足五边梯度下降高度(最低高度限制)的垂直 】轨迹。适合 IAN 进近的下滑轨迹角接近 3 度,并在大约 50 英尺通过跑道入口。

必须在 FMC 选择适当的进近程序。如果五边航道指引来源于航向道,必须将无线电调谐到适当的频率。如果五边航道指引来源于 FMC,必须把无线电调谐到 VOR 频率。当进行下滑道消失或不可靠(LOC GS 消失)航道进近时, G/S 提示选择 OFF 以确保按照 FMC 产生的下滑道飞行。

注:对于所有的进近,包括 B/C LOC 进近,必须在 MCP 调置向台前航道。

## 使用 IAN 的五边进近

当准许进近并且在切入航向上时,选择 APP 方式。进近方式接通之前,除了已接通方式的偏离指针以外,还显示灰色的水平和垂直偏离指针(预期提示)。这些指针给飞行员提供最后进近航道和下滑轨迹相对于飞机的方向。航道和下滑道截获时,相应的指针变成洋红色。



满足以下条件之前不要选择 APP 方式:

- 最后进近使用的指引调谐并识别(按需)
- 飞机在向台切入航向上
- 水平和垂直偏离指针出现在姿态显示上的正确位置
- 已接收到进近许可指令。

偏离刻度与 RNP 成比例。类似与 ILS 航向道和下滑道偏离刻度,飞机越接近跑道, IAN 偏离刻度越灵敏。

ILS 和 IAN 进近过程中,IAN 飞机提供 GPWS 下滑道警报。当飞机偏离到下滑道 (ILS) 或下滑轨迹 (IAN) 以下,达到全刻度偏离之前,GPWS下滑道警告系统提供警报。进近过程中,任何时候出现全刻度偏离,或者出现 UNABLE REQ'D NAV — RNP 警报,并且没有建立合适的目视基准时,必须复飞。

最后进近与ILS相似,但是IAN方式不支持两部自动驾驶仪耦合的进近。因此,在不低于FCOM极限章节规定的单部自动驾驶仪最低使用高度时,应脱开自动驾驶仪。下滑道截获后,设置复飞高度。

如果最后进近航道偏离跑道中心线,需要机动对正跑道中心线。当建立 了合适的目视参考后,飞机应该继续沿着下滑道(GP)角同时机动对正跑 道。

100 英尺无线电高度以下自动驾驶接通时, GPWS 的音响警报响起并且自动驾驶仪接通状态闪亮以提醒机组自动驾驶仪必须在着陆前断开。

决断高度(DA(H))或最低下降高度(MDA(H))

▮在得到程序及局方特别批准时,可以按照下列最低标准执行进近:

- 公布的 VNAV DA (H)
- 做为决断高度公布的 MDA(H)。

当上述任何最低标准未经特别批准时,使用仪表进近程序规定的 MDA (H)。



到达 DA(H)或 MDA(H)时,准备脱开自动驾驶仪,脱开自动油门,着陆或立即复飞。

注:如使用 MDA(H),若程序或局方要求,可能有必要在 MDA(H)以上 50 英尺开始复飞,以避免复飞过程中下降低于 MDA(H)。接近 DA(H)或 MDA(H)时,监控飞机的飞行员应扩大仪表巡视范围,包括观察外界目视地标。除非飞机已经处于可以正常进近到着陆跑道并且能保持足够目视参考的位置,否则不要继续进近到 DA(H)或 MDA(H)以下。一旦到达 DA(H)或 MDA(H)或在之后的任何时

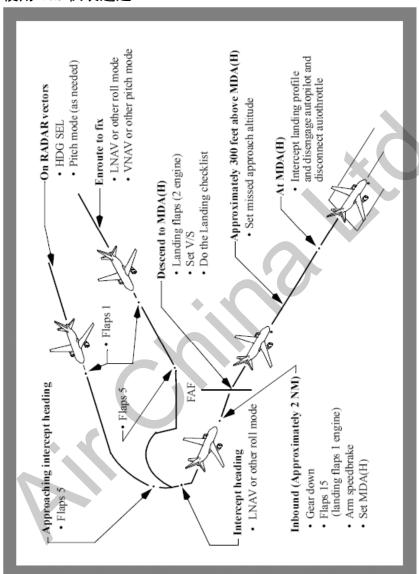
当建立了合适的目视基准时,保持下降轨迹直到拉平。不要下降到目视下滑轨迹以下。一旦飞机在 DA(H)或 MDA(H)以下,仍可使用 VNAV PTH 引导作为参考,进近引导的主要方式是目视。

注:一旦飞机通过复飞点,下滑轨迹指引就转换为平飞。

间,如果没有达到以上任一要求,立即执行复飞程序。



# 使用 V/S 仪表进近





## 使用 V/S 的进近准备

从 FMC 的进场页面选择进近程序。调谐并识别相应的助航设备。如需额外的航路点参考,使用 FIX 页。当雷达引导到五边时,选择直接切入航道至 FAF,这样可以开始正确的 LNAV 航路点排序。核实/输入适当的 RNP,并用气压最低值选择钮调定 MDA(H)。如果需要用 MDA(H)作为最低进近高度,气压最低值选择钮应调在 MDA+50 英尺 ,确保一旦复飞,复飞期间不会下降低于 MDA(H)。

## 用 V/S 最后进近

接近切入航向, 襟翼 5。当在切入航向上建立时,选择 LNAV 或其他合适的横滚方式。接近 FAF(约 2NM)时选择起落架放下和襟翼 15,并调节速度。在 MCP 高度窗设置第一个中间高度限制,或如不存在高度限制,则设置 MDA(H)。

注:如果所需的不是以整数 100 英尺的增量,将 MCP 高度调到高度限制或 MDA(H)以上最接近的 100 英尺增量。

开始下降到 MDA(H)时,选择着陆襟翼,减速到最后进近速度,并执行着陆检查单。如果航图上的 FAF 距离跑道过近不能稳定进近,考虑比 FCOM 程序提前建立五边俯仰方式,并设置进近和着陆型态。

在 FAF 或在 FAF 之后,选择 V/S 方式,并以适当的垂直速度,在距跑道一定的距离(VDP)时下降到 MDA(H),建立正常的着陆剖面。开始选择适当的 V/S 时,考虑使用在公布的进近图上推荐的垂直速度(如可用)。五边进近时,这些推荐的垂直速度会根据飞机的地速不同而变化。如果没有推荐的垂直速度,设置为大约-700至-800英尺/分。

当飞机在五边下降稳定时,可用以下技巧之一对最后垂直速度进行小的 增量改变,以恒定角度下降到最低高度。在最低下降高度不应该有平飞 航段。

几种技巧可以获得在或接近 VDP 时到达 MDA(H)的恒定角轨迹:



- 最精确的技巧是监控地图显示上的 VNAV 轨迹偏离指示,调整下降率,将飞机保持在合适的轨迹上。这种技巧要求在 LEG 页面确定合适的轨迹,复飞点显示为 GPx.xx,或者航段页面有一个 RWxx,MXxx或一个命名的航路点,该航路点有大约 50 英尺的跑道入口穿越高度的高度限制。使用这种方法时,机组一定要遵守五边进近航段上的每一个最低高度限制(梯度下降定位点)。
- 选择一个下降率,将高度范围弧置于或接近梯度下降定位点或目视下降点(VDP)。此技巧需在 MCP 调定梯度下降定位点或 MDA(H),并在颠簸情况下可能不容易使用。关于确定 VDP 的详细内容见目视下降点一节。
- 使用每海里 300 英尺的下降率进行 3 度下滑轨迹下降,根据对应于距跑道头的海里距离确定所需的 HAA。然后 PM 可随到跑道距离的变化报出推荐高度(例如: 900 英尺 3 海里,600 英尺 2 海里,等)。明显偏离名义轨迹时,应以小的增量调节下降率。

随时准备在 VDP 点从 MDA(H)着陆或复飞。注意,在很多情况下做 仪表进近时,从公布的复飞点不能完成正常着陆。

MDA(H)以上大约 300 英尺时,选择复飞高度。离开 MDA(H)时,脱开自动驾驶和自动油门。关断两部 F/D,然后再接通。这样可以消除两名飞行员不需要的指令,并且一旦复飞可以提供 F/D 指引。完成着陆。V/S 进近时,进近过程中在高于 MDA(H)300 英尺时,调定复飞高度,使用高度范围弧进行引导,并防止高度截获,进近过程出现不稳定。不同于使用 VNAV 进近,VNAV ALT 会经常出现。低于航路时不会出现警告,尽可能长时间的保持 MDA(H)的调定值来预防无意中低于 MDA(H)高度。

## 最低下降高度/高(MDA(H))

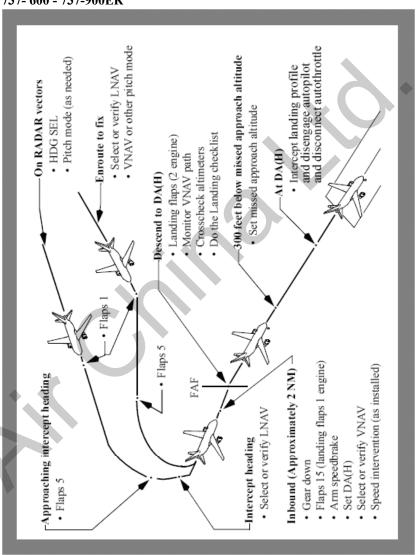
接近 MDA(H)时,监控飞机的飞行员应扩大仪表巡视范围,包括观察外界能见地标。除非飞机已经处于可以正常进近到着陆跑道、并且能保持足够目视参考的位置,否则不要继续进近到 MDA(H)以下。一旦到达 MDA(H)或在之后,如果没有达满足以上任一要求,立即执行复飞程序。



当建立了合适的目视基准时,保持下降轨迹直到拉平。不要下降到目视 下滑轨迹以下。

## 仪表进近 — RNAV (RNP) SAAAR/AR

737-600 - 737-900ER





## 仪表进近 — RNAV (RNP) SAAAR/AR — 概述

#### 附录 A.2.6

该节仅适用于允许进行 RVAV(RNP)SAAAR/AR 仪表进近的运营者。

## 使用 RNAV (RNP) SAAAR/AR 进近准备

从 FMC 的进场页面选择进近程序。如果 IAF 有"在或高于"高度限制,它将会变为"在"高度限制并使用同一高度。在不超过最大公布速度时可以速度修正。在 IAF 或 IAF 后不需要进行其他水平或垂直修正。

在开始进近前,机组必须做进近简令并完成所须准备。这些包括但不仅限于下列项目,这些项目可能包含在进近重温卡或其他类型的简令帮助中:

- 在开始进近前,设备必须工作
- 从导航数据库中选择进近程序,通常不做修改
- 注:如条件允许,当 ATC 允许机组进行直飞到中间定位点或 FAF 时,可进行直飞到或切入航道到修改,除非定位点或 FAF 在 RF 航段之前。
  - 对于没有 NPS 的飞机,一个飞行员应有 10NM 或更小范围的地图显示以便在五边进近阶段监控航迹。
  - 对于有 NPS 的飞机,可根据机组需要调定地图显示
  - 最少在一侧进行 TERR 显示选择
  - 按需在 CDU 上显示 RNP 进程页。对于安装了 NPS 的飞机,按机组 决定进行 CDU 页面选择
  - 按需进行导航无线电更新抑制。VOR/DME 更新必须经常在 OFF 位。 DME-DME 更新必须按需被抑制。
- 注: 在美国空域和其他 DME 定位被修改的空域,不需要进行 DME-DME 抑制。



机组必须选择或核实进近 RNP。如果有多个为进近程序公布的 RNP,则在放行时得到或发布给机组的可用 RNP 会决定机组可用的最低数值。机组应注意,如果没有 RNP 可用性是否会影响选择任何公布的 RNP 值。由于已知的卫星中断、地形标记或其它因素,RNP 可用性限制有时可能影响较小 RNP(小于 0.15 海里)的可用性,但很少影响 0.15 海里以上 RNP的使用。最大可用 RNP 应由机组选择,该 RNP 应符合当时的天气条件。天气条件允许的话,如果在来自 FMC 中的进近默认 RNP 是 0.3nm 并且是对于程序所公布的 RNP,则应使用它,以便 FMC 能自动选择进近 RNP并且如复飞,改变到复飞 RNP 在删除 RNP 输入前,机组输入的 RNP将防止 RNP 自动改变。

对于有 NPS 的飞机,机组可以为垂直 RNP 输入 125 英尺。当在进近图 表中没有公布垂直 RNP 数值时,使用 125 英尺将导致在 75 英尺 NPS 琥珀色偏航超出极限警报发生或由于垂直 ANP 在所有时间都将是最少 50 英尺而略微减小偏航。

确保在开始进近前没有 UNABLE REQD NAV PERF – RNP 警报显示。如果高度调定改变过快,机组应在开始进近前获得更新。

在 IAF 之前选择 LNAV。如果是在雷达指引上,在向五边进近航道切入 航向建立时选择 LNAV。VNAV PTH 必须在所有阶段保持接通,这些阶 段包含一个显示 LEGS 页的 GP 角,并且 VNAV PTH 必须在接近或在 FAF 之前选择。

## 使用 RNAV (RNP) SAAAR/AR 五边进近

开始沿五边轨迹下降时,选择着陆襟翼,减速到五边进近速度,并执行着陆检查单。在进近图表上公布的速度限制必须遵守,这样在大风时能为较小的包含径向线到定位点(RF)航段提供足够的坡度角裕度。当飞行较小半径 RF 航段时,坡度角在极少时候会超过 15 度,除非由于大顺风或大飞机速度而使地速非常高。



FMC 和警报系统监控位置准确性和完整性(也叫作当前导航性能),因此机组不必监控 GPS 信号或 ANP 的接收。如果在进近中由于两部 GPS 接收机或卫星位置数据丢失而导致 GPS 信号丢失,ANP 将会变大并且发生 UNABLE REQD NAV PERF – RNP 警报。ANP 是基于 RAIM,更新方式和其他因素由 FMC 计算而来的,并且数值来回波动。由于 ANP 不超过 RNP,因此对机组来说没有实际或可靠的方法来解读 ANP 的波动。如果 ANP 变得足够大并超过 RNP,则发生 UNABLE REQD NAV PERF – RNP 警报。

一旦在五边进近时建立,则会像其他使用 LNAV 和 VNAV 的非 ILS 进近一样进行 RNAV (RNP) 进近。

## RNAV (RNP) SAAAR/AR 操作的最大水平和垂直偏航

基于 RNP 的进近通常有一个水平容度标准,即等于程序公布 RNP 值的 2 倍。为了提供足够的安全裕度以解决航路跟踪错误,机组需要保持航 道在 1.0x RNP 以内。例如,RNP 0.15 进近要有 0.30nm 的水平限制,水平偏航限制为 0.15nm。 航路下的垂直偏航限制为-75 英尺,这仅应用于从 FAF 到复飞点之间,除非该进近有其他注释。在 FAF 之前,航路下的垂直偏航距离由在进近图表中公布的下一(生效)航路点最低高度决定。如果高于航路的偏航发生,机组应使用稳定进近规则来决定是否需要复飞。

对于没有 NPS 的飞机,机组需要在进近期间参考 FMC 进程页中 XTK 和 VTK 信息。我们推荐 PF 和 PM 都使用地图显示来监视航路跟踪作为主要参考。如果发生偏航,并且没有立即进行航路返回修正,PM 应参考 FMC 进程页并通知 PF 是否达到最大允许偏航。不在 FMC 偏离指示上做 定位。

对于有 NPS 的飞机,机组可以参考 NPS 偏航指示。对于 NPS 的全刻度水平和垂直偏航等于 FMC RNP 数值。如果偏航接近极限,需要立即进行返回航路修正。如果偏航超过极限或发生琥珀色偏航警报,除非机组有适合的目视参考以继续着陆,否则需要进行复飞。如果发生超过偏航极限而需要复飞,机组必须继续进行修正并保持需要的航路。

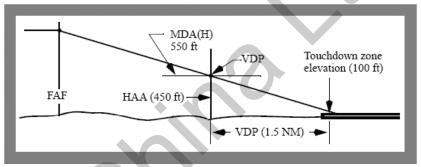


## 目视下降点

对于非 ILS 进近, VDP 定义为五边进近上的一个位置,当建立了合适的目视参照时,可以从该位置开始从 MDA(H)到跑道接地点的正常下降。如果飞机到达了 VDP,因不需或少量飞行轨迹调整便可继续正常接地,所以更容易得到稳定的目视航段。

在一些非 ILS 进近图中,以 V 字符号代表 VDP(目视下降点)。V 符号下面标明了到跑道的距离。如果未提供 VDP,机组通过判断 MDA(H)高于机场的高度(HAA),以及使用每距离跑道 1 海里下降 300 英尺的方法来确定开始目视下降的点。

下面的图例中,550 英尺 MSL 的 MDA,100 英尺接地区域标高,导致450 英尺的 HAA。以每海里 300 英尺下降时,在距跑道  $1^{-1}$ /₂海里处开始目视下降。



大多数 VDP 在距跑道 1 海里和 2 海里之间。下表提供更多的示例。

HAA (英尺)	300	400	450	500	600	700
VDP 距离,海里	1.0	1.3	1.5	1.7	2.0	2.3

注:如果飞 VNAV 轨迹进近,并且飞机保持在公布的轨迹上,当飞机到 达 DA(H)或 MDA(H)时,会自动满足 VDP。由于这个原因, VNAV 轨迹进近不需要确定开始目视下降的点。

V/S 仪表进近时,如果飞行员通过改变垂直速度将高度范围弧调整到跑道前方 VDP 距离附近,典型的 ILS 进近时,飞机将保持接近或位于适当的轨迹上。

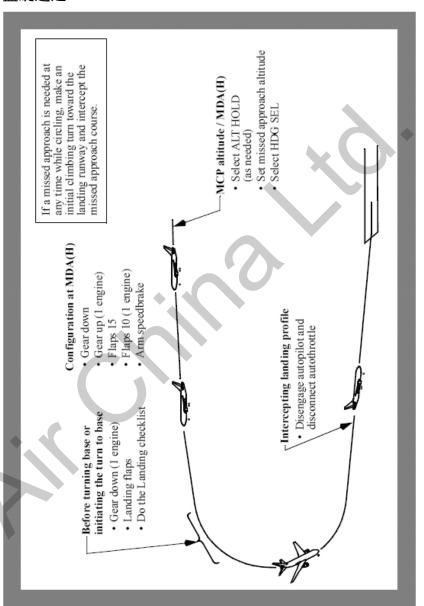


# 复飞 一 非 ILS

参见本章复飞 — 所有进近。



# 盘旋进近





## 盘旋进近一总则

盘旋进近飞行时起落架放下,选择襟翼 15 和襟翼 15 时的机动速度。使用与预计的盘旋速度有关的最低天气标准。用 ALT HOLD 方式保持 MCP 高度或 MDA(H),并且用 HDG SEL 完成盘旋进近的机动部分。如果从 ILS 进近盘旋,以 VOR/LOC 和 VNAV 或 V/S 方式飞 ILS。

注:如果高度最后两位不是 00,将擬 CP 高度调到 MDA(H)以上最接近的 100 英尺,并且在 MCP 高度盘旋。

由于以下原因,不推荐用 APP 方式下降至盘旋进近:

- AFDS 不在 MCP 高度改平
- 退出 APP 方式要求起始复飞或脱开自动驾驶并关断飞行指引。
- 注:在更高的高度(例如复飞高度)盘旋机动飞行过程中,如果 VNAV ALT (如安装)允许以俯仰方式保持飞行,设置 MCP, VNAV ALT 俯仰方式将返回到 CWS P。

在 MCP 高度或 MDA(H)高度等待时,并在开始盘旋机动之前,调定 复飞高度。

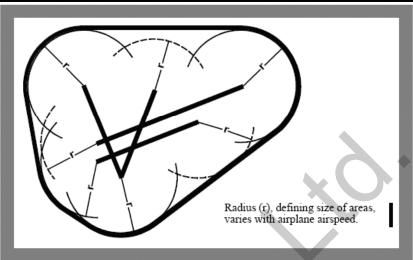
三转弯之前或开始转向四边时,选择着陆襟翼,并开始减速到进近速度加风修正。为避免飞过五边进近航道,调整四转弯开始对准跑道入口的内侧边缘。及时减速也可以减小到跑道的转弯半径。执行着陆检查单。切入着陆跑道的目视剖面之前,不要下降到 MDA(H)以下。

离开 MDA(H)时,脱开自动驾驶仪和自动油门。切入目视剖面之后,把两部 F/D 先关断,然后接通。这样可以消除两名飞行员不需要的指令,并且一旦复飞可以提供 F/D 指引。完成着陆。

注:如果任一 F/D 电门在关断位时选择复飞,当首次选择或接通俯仰或横滚方式时,相应一侧飞行指引的俯仰或横滚指令杆消失。

## 越障

下图介绍在盘旋进近期间的越障区域。距离由在盘旋进近期间的最大 IAS 决定,并且在后面的表中有描述。



	FAA
最大 IAS	盘旋区域自跑道入口半径
140 Kts	1.7 NM
165 Kts	2.3 NM

ICAO				
最大 IAS 盘旋区域自跑道入口半径				
180 Kts	4.2 NM			
205 Kts	5.28 NM			

**注**: 调整飞机航向并计时,这样在整个盘旋进近期间的任何时间内,飞机的地迹都不会超出距跑道的越障距离。

## 盘旋进近— 一台发动机失效

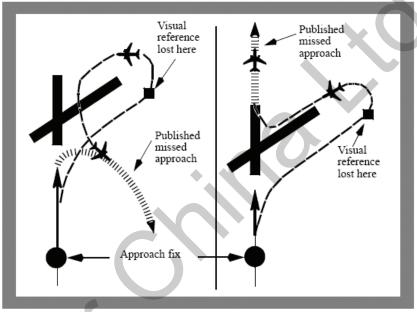
如果预计做盘旋进近,从最后进近定位点开始保持起落架收上、襟翼 10 以及襟翼 10 机动速度,直到开始三转弯。另外一种选择是用襟翼 5 和襟翼 5 机动速度作为盘旋进近的襟翼设置。三转弯之前,或开始转到四边时,放起落架,选择襟翼 15,并开始减速到 VREF15+风修正。切入目视剖面之前不要下降到 MDA(H)以下。



## 复飞 — 盘旋

在盘旋过程中的任何时候需要复飞时,以最近方向爬升转向着陆跑道。 这将产生一个大于 180 度的转弯切入复飞航道。继续转弯,直到建立切 入航向,切入所飞仪表进近程序的复飞航道。保持复飞襟翼设置,直到 完成接近机动。

在规定的复飞航道上可能需要建立不同的航线。这要根据开始复飞时飞机的位置来定。下图演示了可能需要的机动飞行。该程序保证飞机保持在盘旋和复飞越障区域之内。

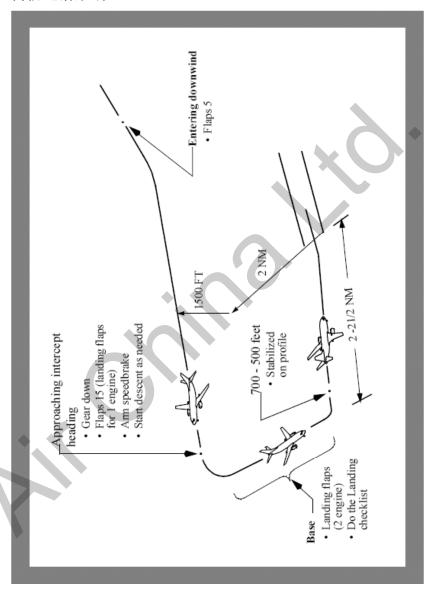


如果必须从 MDA (H) 以下完成复飞,应考虑选择可以保证安全越障的飞行轨迹,直到达到规定复飞轨迹上的合适高度。

参见本章复飞 - 所有进近。



# 目视起落航线





## 目视进近 - 总则

推荐的着陆进近轨迹约为 2 1/2 度到 3 度。一旦建立了五边进近,飞机的 形态保持固定,只需要对下滑道、进近速度和配平作少量的调整。这样 在所有条件下,产生相同的进近剖面。

#### 推力

发动机推力和升降舵是控制姿态和下降率的主要方式。缓慢少量地增加推力。突然较大的推力改变会使飞机操纵更加困难,并预示不稳定的进近。除非执行复飞,否则没有必要做大的改变。在三边和四边放起落架或襟翼时不要求有大的推力改变。在五边上稳定速度时可能需要增加推力。

## 三边和四边

在跑道标高 1500 英尺以上,以襟翼 5 和襟翼 5 机动速度加入三边。保持约 2 海里正切平行于着陆跑道的航迹。

在三转弯之前,或开始转向四边,放下起落架,选择襟翼 15, 预位减速板,以襟翼 15 着陆时,减速到襟翼 15 的机动速度或进近速度加上风修正。如果进近航线必须延长,则推迟放下起落架,直到接近正常的目视襟翼剖面时选择襟翼 15。三转弯时,按需调整推力,同时以 600-700fpm 的下降率下降。

转向五边之前放着陆襟翼。减速到合适的五边进近速度并将飞机配平。 执行着陆检查单。建立着陆形态后,以五边进近速度(VREF+风修正) 完成到五边的机动飞行。



#### 五边进近

飞机改出转弯到五边跑道中心延长线上,并保持合适的进近速度。对正常进近剖面来说,离跑道每一海里高于机场标高 300 英尺左右。尽量保持小的推力变化,避免大的配平改变。飞机处于配平状态并且速度在目标空速时,俯仰姿态应该接近正常进近机身姿态。速度大于进近速度时,机身姿态要小些。速度低于进近速度时,俯仰姿态要大些。较小速度会减少接地时后机身的离地高度。将飞机稳定在所选的进近速度上,在所需的下滑道上以 700-900 英尺/分的下降率恒速下降,并保持配平。高于接地点 500 英尺时,稳定在剖面上。

注:应避免大于 1000fpm 的下降率。

一台发动机失效时,方向舵配平可以在着陆前回中。这样当接地时工作 发动机的推力收到慢车,方向舵脚蹬的大部分压力可以解除。

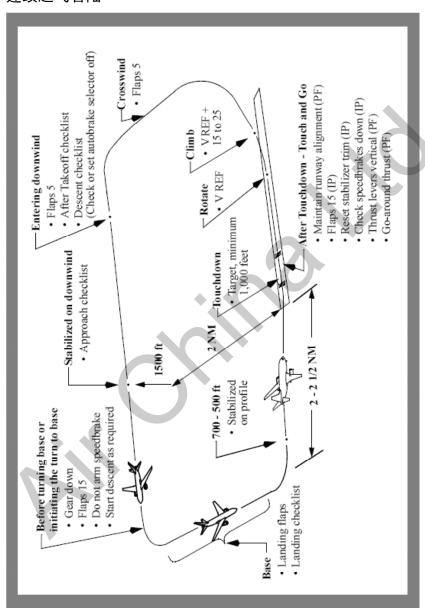
方向舵配平不会影响满舵效能和方向舵脚蹬转弯能力。如果接地时,方向舵仍在进近配平位,准备好用大的蹬舵量来保持在跑道中心线上滑行。

# 五边进近时一台发动机失效

如果目视五边进近时一台发动机失效,使用本章 ILS 进近部分介绍的程序。



# 连续起飞着陆





## 连续起飞着陆 - 总则

连续起飞着陆的主要目的就是练习进近和着陆。它不是用来训练着陆滑跑和起飞程序。

#### 讲近

为了让刹车冷却,在整个机动过程起落架可以保持放下,但是如果在复飞过程中真的出现了发动机失效,要做好收起落架的准备。不要预位减速板。自动刹车选择 OFF 位。

#### 着陆

学员应进行正常的五边进近和着陆。接地后,教员选择襟翼 15,调定安 定面配平,确定减速板放出,并在适当时候让学员把推力手柄推到接近 垂直位(以便在加复飞推力之前使发动机稳定)。当发动机稳定后,教 员指示学员调定推力。

**注**:接地后,推荐使用襟翼 15,减小在起飞过程中机尾触地的可能性。 警告:开始使用反推后,必须进行全停着陆。

在 VREF 时,教员喊"抬头",学员应柔和抬机头至大约 15 度仰角,并以 VREF+15 至 25 节的速度爬升。如果襟翼没有收到 15,推力手柄前推接 【近垂直位置时,起飞形态警告喇叭会瞬时响。

# 全停起飞的着陆

全停起飞着陆科目包括着陆滑跑、刹车以及在训练剖面中的起飞程序练习。

注: 在高原机场或特别热的天气里,不建议做全停起飞着陆。

完成一个正常的全停着陆后,如果还有足够的可用跑道(跑道可用长度必须符合 FAR(联邦航空条例)),可以直接起飞。停机后,开始起飞 前,完成下列程序:

- 调定起飞襟翼
- 配平起飞安定面
- 减速板手柄放在下卡位
- 自动刹车放 RTO 位



- 检查方向舵配平
- 根据使用的襟翼位置调定空速游标

开始正常起飞。

如没有时间冷却刹车不要反复做全停着陆。刹车热量能够积累,并可超过刹车能量限制。有可能造成爆胎。

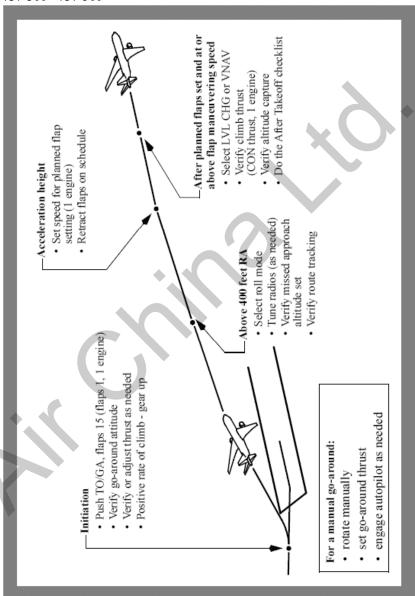
注: 放下起落架做起落航线有助于刹车冷却。





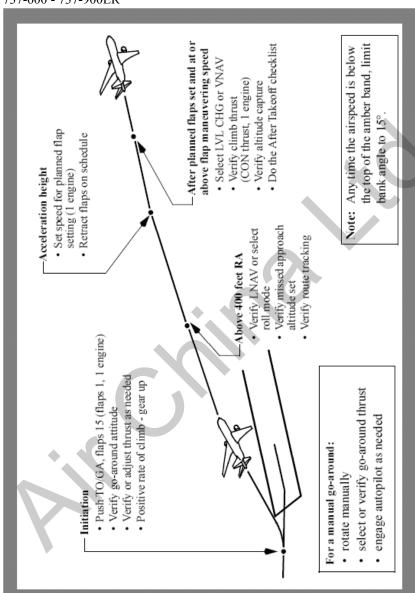
# 复飞 一 所有进近

737-300 - 737-500





#### 737-600 - 737-900ER





## 复飞 一 双发工作

无论是仪表进近还是目视进近,通常以相同的方式进行复飞。用 FCOM 介绍的复飞程序作复飞。本节内容补充说明这些程序。

当使用两部自动驾驶仪进近,且在 FLARE 显示预位后需要复飞,自动驾驶仪要保持接通状态。按压任一 TO/GA 电门,指令襟翼 15,确认复飞推力满足规定爬升率,监视自动驾驶的性能。高度表指示正上升率后收起落架。

在典型的着陆重量,正常复飞所需的实际推力通常要比最大复飞推力小得多。这就为风切变或其它需要最大推力的情况提供了推力裕度。如果在建立了规定爬升率的推力之后需要全推力,第二次按压 TO/GA。

如果在单部自动驾驶仪、或人工仪表进近、或目视进近后需要复飞,按 压任一 TO/GA 电门,选择襟翼 15,确保/调定复飞推力,并柔和抬头至 15 度上仰姿态。然后跟飞行指引,高度表指示正上升率之后收起落架。

注:使用襟翼 15 着陆,在进行正常进近时,如需复飞则使用襟翼 15 进行复飞。有资格的操作人员在有可用的性能数据的情况下,如需要进近则根据 相应的性能数据使用襟翼 1 进行进近。当使用襟翼 1 进近时,当空速小于 VREF 15 + 15 节或最小机动速度时,坡度角限制在 15 度。

从 50 英尺开始自动复飞时,将会掉高度约 30 英尺。如开始复飞后出现接地现象,继续复飞。飞机抬头至复飞姿态时,观察自动油门将推力加至复飞推力,否则人工施加复飞推力。

注:飞机接地后不能起始自动复飞。

TO/GA 俯仰方式开始指令一个复飞姿态,然后随爬升率的增加过渡到速度。指令速度自动移到当前襟翼位置的目标空速。TO/GA 横滚方式保持当前地迹。高于 400 英尺 AGL 时,对于装备了 TO/GA 到 LNAV 装置的飞机,核实 LNAV 接通或选择相应的横滚方式。



正常起飞过程中的收襟翼最低高度通常不适用于复飞程序。但是,一定要考虑到复飞飞行轨迹上的障碍物。训练过程中,在 1,000 英尺 AGL 开始加速收襟翼,就像在起飞程序中一样。

★ 注: 在 400 英尺 AGL 以上之前不允许接通俯仰和横滚方式。

注: 在双部自动驾驶仪进近过程中执行复飞,开始选择一种俯仰方式时,或者当 400 英尺 AGL 以上出现高度截获时,自动驾驶仪返回单部工作。

■ 复飞过程中如需机动,开始转弯前,在收起落架期间完成复飞程序。完成初始机动飞行并且达到安全高度和适当速度之后,再进一步的收襟翼。指令速度自动增加到当前襟翼位置的机动速度。按正常的襟翼/速度计划收襟翼。襟翼收到需要的位置并且空速接近机动速度时,选择 LVL CHG 并确认爬升推力调定。如果襟翼收上可以选择 VNAV。核实飞机在选定高度改平,并保持正确的速度。

复飞期间如果使用 VNAV,FMC 复飞剖面应包含合适的等待速度和高度。因为 VNAV 不提供前缘增升装置的超速保护,所以在选择 VNAV前,襟翼应该收起。可用速度干预(如安装)来按需进一步修改空速。如显示 VNAV ALT(如安装),可能出现过早的改平,并需要选择 LVL CHG 来爬升到复飞高度。

#### 低高度改平 - 小全重

小全重复飞后在低高度改平时, 机组需要考虑以下因素:

- 如果使用全复飞推力,由于改平高度近并且飞机爬升率大,有可能一 开始复飞就出现高度截获
- 为保证旅客舒适, AFDS 的操纵法则限制 F/D 和自动驾驶仪的俯仰指
- 在将改平的高度以下可能没有足够的高度来完成正常的截获剖面,除非机组采取措施,否则可能飞过该高度。



为了防止超过目标高度和目标空速,机组应考虑采取一项或多项下列措施:

- 使用自动油门
- 按压 TO/GA 电门一次, 指令满足 1,000-2,000 fpm 爬升率的推力。
- 如果使用全复飞推力, 提前减小到爬升推力
- 如果可能飞过高度, 断开 AFDS 完成人工改平.
- 如果自动油门不能用,准备按需人工控制推力,防止襟翼超速。

# 接地后复飞

如果接地前开始复飞但又出现了接地,继续正常的复飞程序。在整个机动飞行中,F/D 复飞方式将继续提供复飞指引。

如果在接地后选择反推之前复飞,当前推推力手柄时,自动减速板会收回并且自动刹车解除预位。不再提供 F/D 复飞方式,直到离地后选择了复飞方式。

接地后一旦起始了反推,必须全停着陆。如果一台发动机停留在反推位置,不可能安全飞行。

# 复飞一 一台发动机失效

如果襟翼 15 进近时复飞,用襟翼 1 作为复飞襟翼设置。执行复飞程序 TO/GA 接通后,AFDS 开始指令复飞姿态,然后随着爬升率增加过渡到 保持指令速度。飞行员必须用方向舵和配平控制偏转。即使有满舵配平,可能也需要一些方向舵脚蹬压力。襟翼收到所需襟翼设置之后,选择最大连续推力。

#### 737-600 - 737-900ER

对于失效后保持操作的飞机,如果在襟翼 30 进近时复飞,执行襟翼 15 复飞。执行复飞程序: 执行复飞程序 TO/GA 接通后,AFDS 开始指令复飞姿态,然后随着爬升率增加过渡到保持指令速度。如果在显示 LAND3或 LAND 2 之后开始复飞,先由自动驾驶仪控制偏航。当选择另外的横滚方式、俯仰方式,或者在 400 英尺 AGL 以上出现高度截获时,因为自动驾驶会返回到单部自动驾驶仪操作,需随时准备好立即施加方向舵输入。

注: 当系统恢复到正常自动驾驶状态后,自动油门应断开。

5.88



## 复飞过程中发动机失效

如果复飞过程中一台发动机失效,执行正常复飞程序。核实最大复飞推 力调定。保持襟翼 15, VREF30 或 40 +风修正(最小 5 节),并且限制 坡度角不超过 15 度,直到完成起始机动并达到安全高度。重新把指令速 度调节到所需襟翼设置的机动速度,并调整俯仰,加速到收襟翼速度。 按正常的襟翼/速度计划收襟翼。

#### 737-600 - 737-900ER

注: 在襟翼 15 时 VREF 30 或 40 加风修正会导致所提供的空速小于全机动裕度(琥珀带的顶端)。



着陆	第6章
目录	TOC 节
序言	6.1
着陆形态及速度	6.1
机动裕度	6.1
非正常着陆形态和速度	6.2
非正常着陆距离	6.2
目视进近坡度指示器(VASI/T-VASI)	6.3
在下滑道上	6.4
VASI 着陆几何图	6.5
精密进近轨迹指示器(PAPI)	6.8
PAPI 着陆几何图	6.8
着陆几何图	6.8
目视瞄准点	6.8
着陆跑道标志(典型的)	6.9
跑道入口高度	6.10
跑道入口高度拉平和接地	6.10
着陆拉平剖面	6.11
着陆跳跃的改出	6.12
中止着陆	6.12
正常接地姿态	6.12
接地时机身离地高度	6.23
俯仰和横滚限制条件	6.32
着陆滑跑	6.38
减速板	6.38
着陆滑跑过程中的方向控制和刹车	6.39
影响着陆距离的因素	6.39



轮刹	6.44
反推的使用	
侧风着陆	6.52
着陆侧风指标	6.52
侧风着陆技巧	6.53
超重着陆	6.55
超重自动着陆的规定	6.56



着陆 第6章

### 序言

本章介绍关于着陆、中止着陆和着陆滑跑的操作方法和技巧。这些技巧 用于帮助飞行员有效地利用进近灯光,在侧风中控制飞机着陆,以及着 陆后保持方向控制。另外,对于影响飞机着陆距离和几何构形的因素也 进行了分析。

# 着陆形态及速度

#### 737-300 - 737-500

正常着陆襟翼位置包括襟翼 15、襟翼 30(减噪目的)以及襟翼 40。襟翼 15 通常只在需要考虑进近爬升性能的机场使用。选择着陆襟翼位置时必须考虑跑道长度和道面状况。

#### 737-600 - 737-900ER

正常着陆襟翼位置包括襟翼 15 (JAA 除外)、襟翼 30 (减噪目的)以及襟翼 40。襟翼 15 通常只在需要考虑进近爬升性能的机场使用。选择着陆襟翼位置时必须考虑跑道长度和道面状况。

## 机动裕度

飞飞行剖面时,速度应等于或稍大于当前襟翼形态下推荐的机动速度。 这些速度接近最大燃油经济速度,并提供全机动能力(25 度坡度,015 度 裕度)。

#### 737-300 - 737-500

对于所有正常和非正常着陆程序,只要速度等于或大于当前襟翼设置的机动速度,都存在全机动裕度。在以襟翼 15,速度在 VREF30+5 或 VREF 40+5,以复飞推力进行复飞的过程时也存在全机动裕度。

#### 737-600 - 737-900ER

对于所有正常和非正常着陆程序,只要速度等于或大于当前襟翼设置的机动速度,都存在全机动裕度。在以襟翼 15,速度在 VREF30+5 或 VREF40+5,以复飞推力进行复飞的过程时也存在全机动裕度。

非正常飞行剖面的推荐空速用于恢复接近正常机动裕度和/或空气动力的操纵反应。

6.1



形态的改变基于保持全机动和/或最大性能,但在各自的程序中特殊规定的除外。有必要在 VREF 速度上加风修正。关于风修正的说明,参见第1章指令空速一节。

# 非正常着陆形态和速度

QRH 空中性能章的非正常形态着陆距离表提供了各种非正常着陆形态和跑道条件下的速度及着陆距离。进近的目标速度是适当的进近 VREF加上风和阵风增量。

## 非正常着陆距离

由于与非正常着陆条件相关的进近速度较大,所以实际着陆距离也增加了。机组应复习 QRH 中 PI 章节中的非正常构型着陆距离资料。



# 目视进近坡度指示器(VASI/T-VASI)

VASI 是一套灯光系统,在进近过程中提供目视下降指引。所有 VASI 系统通常都是进近轨迹在跑道入口 1000 或 1800 英尺以外的目视投影。按 VASI 的下滑道飞到接地点和在 VASI 设施附近的跑道上选择一个目视瞄准点飞行一样。

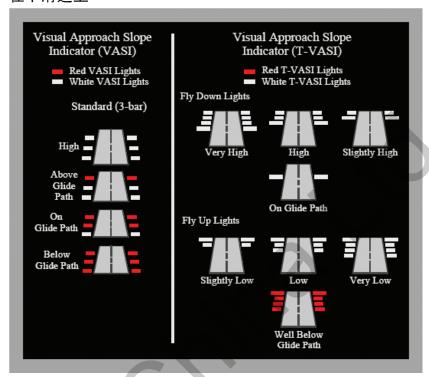
当使用两排杆的 VASI 时,目视基准轨迹与起落架轨迹的差异可以产生正常的进近和跑道入口高度。它可以提醒机组剖面过低的情况。

一些机场有三排杆的 VASI,它能提供两个目视下滑轨迹。附加的一排灯光杆居于标准的两排杆的前排。当飞机处于下滑轨迹上时,飞行员将看到一排白色和两排红色灯。相对跑道入口高度来说,可安全使用三排杆的 VASI,但可能会导致在跑道更远的地方着陆。

对于 T-VASI 来说,进近时增加一个"向下飞"指示灯能提供额外的机轮 离地间隔。



# 在下滑道上





#### VASI 着陆几何图

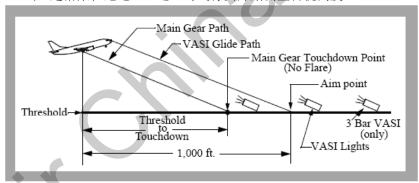
两排杆 VASI 通常提供一个 3 度的目视下滑轨迹。三排杆 VASI 提供两个目视下滑轨迹。下层下滑轨迹由近处和中间的灯光杆提供,通常在 3 度,而上层下滑轨迹由中间和远处的灯光杆提供,通常高 1/4 度(3.25 度 0)。这个较高的下滑轨迹仅用于驾驶舱高(前、后轮距较长)的飞机,提供足够的入口穿越高度。

#### 两排杆 VASI 着陆几何图

下图使用以下条件:

• 数据基于典型的着陆重量

- 在"/"前显示尾撬位置1的飞机数据。配有单位置尾撬的800的基本型 飞机和带双位置尾撬,短跑道性能选项的800型飞机之间差别不大。 对于双位置尾撬的飞机,数据在"/"之后显示。
- 飞机机身姿态基于襟翼 30 和襟翼 40, VREF (所用襟翼设置) +5 节,每大于此速度 5 节姿态应减小 1 度。
- 当主起落架在跑道入口之上时飞行员开始测量目视高度。





#### 737-300 - 737-500

	褀	禁翼 30	主起落架过跑道入口		跑道入口至主	
<b>737</b> 机型	目视下滑 轨迹(度)	飞机姿态(度)	飞行员目测 高度 (英尺)	主起落架高 度 (英尺)	轮接地点 - 无 拉平 (英尺)	・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・
-300	3.0	3.2	50	35	662	
-400	3.0	3.1	50	34	652	
-500	3.0	3.3	50	35	670	

# 737-300 - 737-500

	襟翼 40 主起落架过跑			过跑道入口	道入口 跑道入口至主	
7 <b>3</b> 7 机型	目视下滑轨迹(度)	飞机机身姿态 (度)	飞行员目测 高度(英尺)	主起落架高度 (英尺)	轮接地点 - 无 拉平 (英尺)	
-300	3.0	1.7	50	36	686	
-400	3.0	1.5	50	36	681	
-500	3.0	1.9	50	36	690	

#### 737-600 - 737-900ER

	襟翼 30		主起落架过跑道入口		四类》口五十	
<b>737</b> 机型	目视下滑轨 迹(度)	飞机姿态(度)	飞行员目测 高度 (英尺)	主起落架高 度 (英尺)	跑道入口至主 轮接地点 - 无 拉平(英尺)	
-600	3.0	3.7	50	36	657	
-700	3.0	3.7	50	34	647	
-800	3.0	2.4 / 3.6	49 / 50	34 / 33	651 / 633	
-900	3.0	1.6	49	35	659	
-900ER	3.0	2.6	49	34	641	



737-600 - 737-9	ル	U	ĽK
-----------------	---	---	----

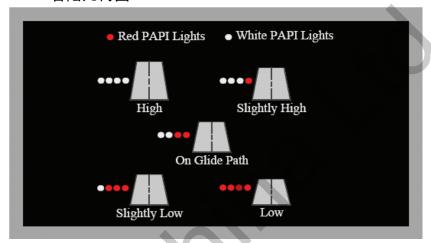
	裑	翼 40	主起落架过	跑道入口至主	
737 机型	目视下滑轨迹(度)	飞机机身姿态 (度)	飞行员目测 高度 (英尺)	主起落架高度(英尺)	轮接地点 - 无 拉平 (英尺)
-600	3.0	2.0	50	36	683
-700	3.0	2.0	50	35	675
-800	3.0	1.4 / 2.7	49 / 50	35 / 34	671 / 649
-900	3.0	0.9	49	34	644
-900ER	3.0	2.5	49	34	643



## 精密进近轨迹指示器 (PAPI)

PAPI 灯光通常安装在跑道左侧。与 VASI 相似,但仅装有一排灯组。 当飞机在正常的 3 度下滑轨迹上,飞行员可看到左侧两个白灯和右侧两 个红灯。相对跑道入口处高度来说可安全使用 PAPI,但有可能导致在跑 道更远的地方着陆。PAPI 灯通常安装在跑道头 1000-1500 英尺的地方。

# PAPI 着陆几何图



## 着陆几何图

## 目视瞄准点

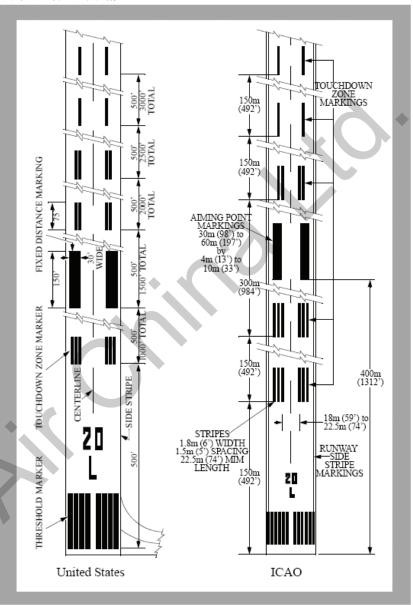
目视进近中,可使用很多技巧和方法来确保主轮在要求的跑道接地点接地。最常见的方法之一是瞄准跑道上理想的主轮接地点,然后调整飞机的五边进近下滑轨迹,直到所选的点相对于飞机稳定下来(当飞机进近时,飞行员看这点并不上下移动。)

在平缓进近中,随下滑轨迹角的减小,目视瞄准点相对主轮接地点之间 的差距增加。在特定的目视进近中,飞行员必须考虑起落架轨迹和目测 轨迹间的差异。



# 着陆跑道标志 (典型的)

下列跑道标志用于精密进近跑道。





## 跑道入口高度

跑道入口高度随下滑轨迹角和起落架接地目标点的变化而变化。主起落架的跑道入口高度和飞行员的目视高度已在前面排杆/三排杆 VASI 着陆几何图中说明。注意力要特别集中在五边进近的建立上,保证安全的跑道入口高度,并且起落架在跑道内至少 1000 英尺接地。如果不能进行自动喊话,应用无线电高度表帮助飞行员判断离地高度、跑道入口高和起始拉平高。

#### 拉平和接地

这里讨论的拉平和接地技巧适用于各类着陆,包括一台发动机失效着陆、侧风着陆和滑跑道上着陆。除非发生未预料的突发事件,如风切变或防撞情况,否则不要在着陆期间对操纵舵面进行突然、猛烈的操纵。以调节好的速度、配平状态,在下滑道上开始稳定进近。

在机头通过跑道入口,跑道入口从视线中消失时,将目视点转移到跑道最远端。转移目视点有助于在拉平时控制俯仰姿态。保持恒定的空速和下降率有助于确定拉平点。当主轮距跑道大约20英尺时,开始拉平,增加俯仰姿态2度至3度。这将减小飞机的下降率。

开始拉平后,柔和将推力手柄收到慢车,小量修正俯仰姿态,保持所需下降率直到接地。最好在主轮接地的同时将推力手柄收到慢车。柔和地将推力减到慢车也有助于在减小推力时控制自然的机头下俯仰变化。保持足够的带杆力以保证俯仰姿态稳定。下图显示正常的接地姿态,空速接近 VREF 加任何阵风修正。

**注**: 拉平中或接地后不要使用配平。拉平时配平会增加机尾触地的可能性。

#### 737-600 - 737-900ER

对于装有 HUD 的飞机,在 AIII 方式提供拉平指引。按照指引的提示进行拉平,使用 HUD 指引和目视进行着陆。监控滑跑信号牌(如安装)并过渡到滑跑指引。使用正常程序减速到滑行速度。

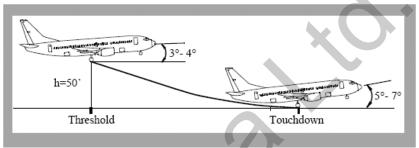


#### 着陆拉平剖面

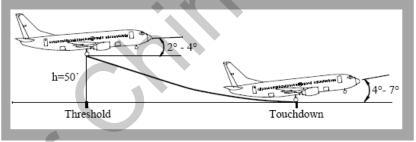
下图使用以下条件:

- 3 度进近下滑道
- 拉平距离距跑道头大约 1,000-2,000 英尺
- 典型的着陆拉平时间范围在 4-8 秒,并且随进近速度而变化
- 飞机机身姿态基于典型的着陆重量, 襟翼 30, VREF 30+5 (进近)和 VREF 30+0 (着陆),并高于此速度每5节应减小1度。

737-300 - 737-500



#### 737-600 - 737-900ER



实际着陆时,通常可稍增加一点俯仰姿态,但要避免抬头过度。接地后不要增加俯仰姿态,否则会造成机尾触地。

拉平时将目视点下移到跑道有助于控制俯仰姿态。柔和地将推力减到慢 车也有助于在减小推力时控制自然的机头下俯仰变化。保持足够的带杆 力以保证俯仰姿态稳定。



拉平时避免驾驶杆过快的移动。如果拉平过猛,接地前推力过大,由于 地面效应飞机有平飘的趋势。不要让飞机平飘;而是将飞机飞到跑道上。 不要为了达到最佳的柔和接地而试图通过增大俯仰姿态延长拉平时间。 不要试图带住前轮使之不接触跑道。

## 着陆跳跃的改出

如果飞机跳起,保持或重新建立正常着陆姿态,并按需增加推力来控制下降率。对于很小的跳跃或侧滑不需要加推力。当发生了又高又重的跳跃时,起始复飞。使用复飞推力和正常的复飞程序。未建立正上升率前不要收起落架,因为复飞过程中可能发生第二次接地。

如果整个初始接地过程中保持高于慢车推力,减速板即使预位也不能自动放出,就会出现跳跃式着陆。在这种原因导致的跳跃过程中,如果在这个时候将推力收柄收到慢车,减速板可能自动放出,导致失去升力并产生机头上仰的力矩,这样在下一次接地时可能出现机尾触地或重着陆。

#### 中止着陆

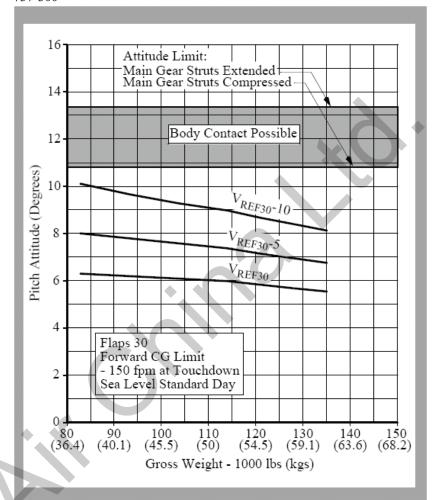
部分航空公司和局方会对中止着陆机动进行培训和考评。虽然 FCOM/QRH 中没有中止着陆的程序或机动,如果在接地之前开始,可以 通过实施复飞程序来完成该机动。详见第五章接地后复飞。

# 正常接地姿态

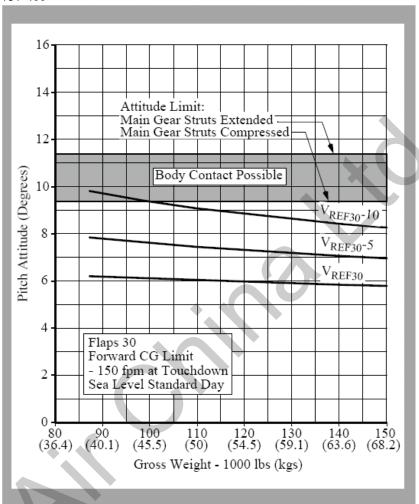
下列图表说明了在接地时空速对机身姿态的影响。它演示在正常接地速度、襟翼 30(VREF30 至 VREF30 -5 节)时的飞机姿态。只要空速控制和推力管理适当,应在不小于 VREF-5 时接地。下图同时演示了当接地速度小于正常接地速度时(此处为 VREF30-10 节),会严重减小后机身距离跑道的高度。

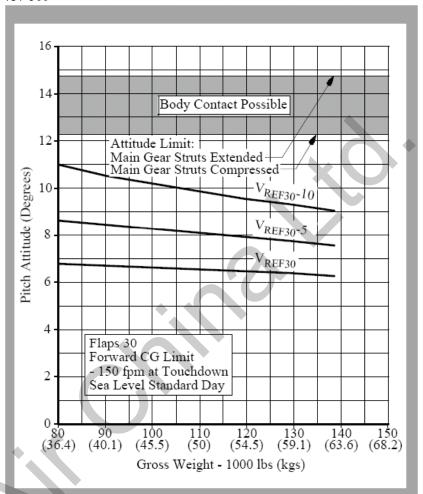


## 接地机身姿态 737-300

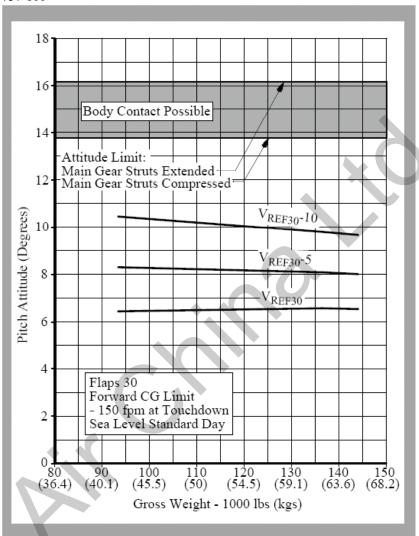


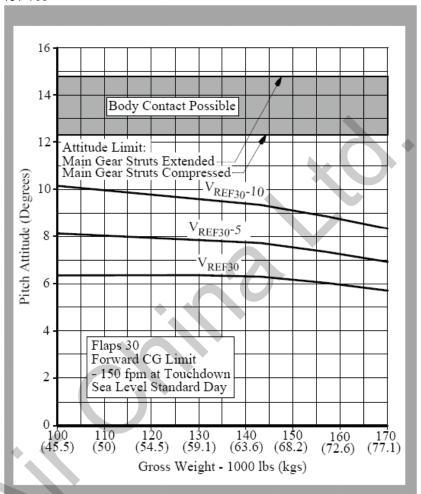




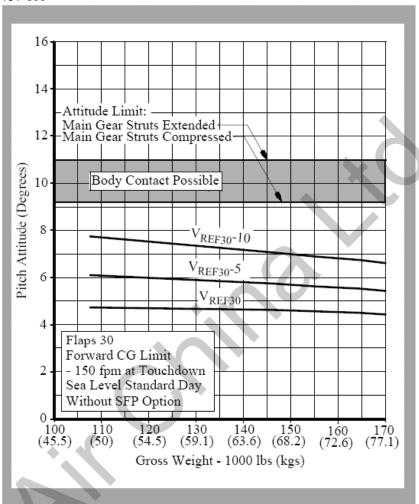


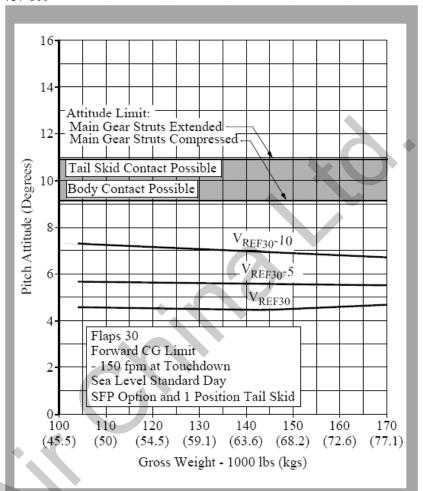




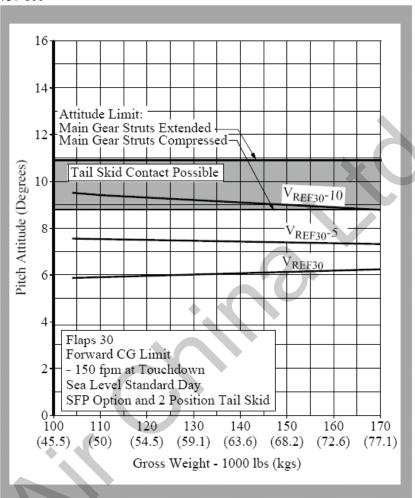


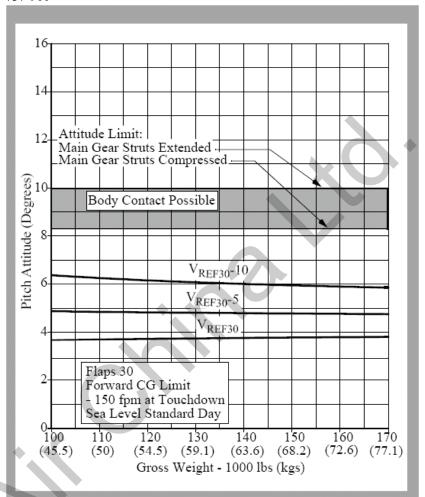






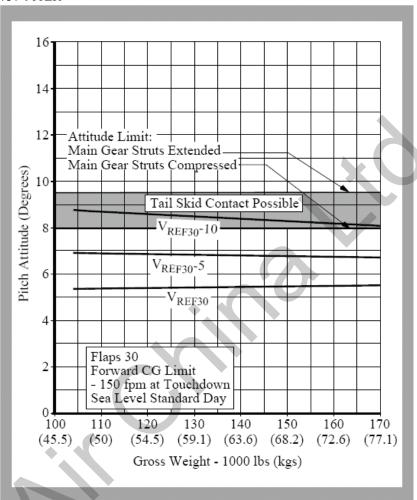








#### 737-900ER

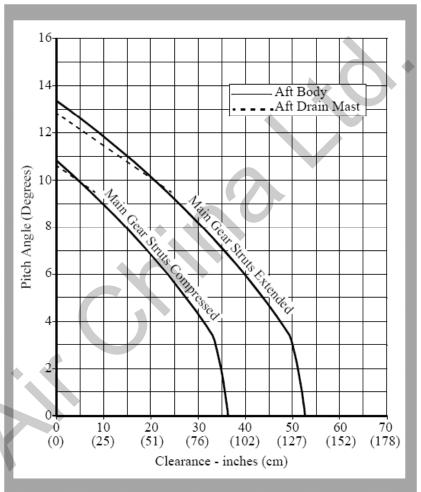




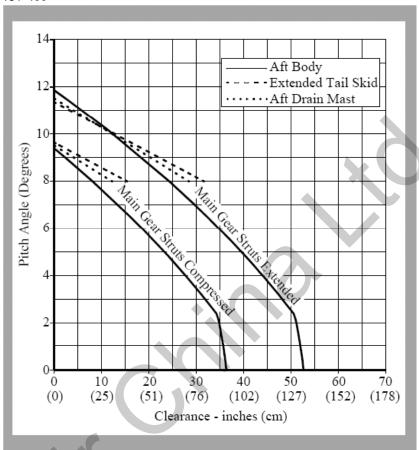
# 接地时机身离地高度

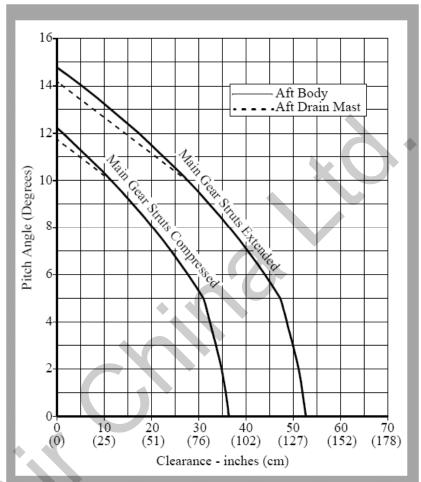
下图显示了当所有主轮胎在跑道上时,后机身离跑道高度和俯仰角的关系。

### 后机身高于地面

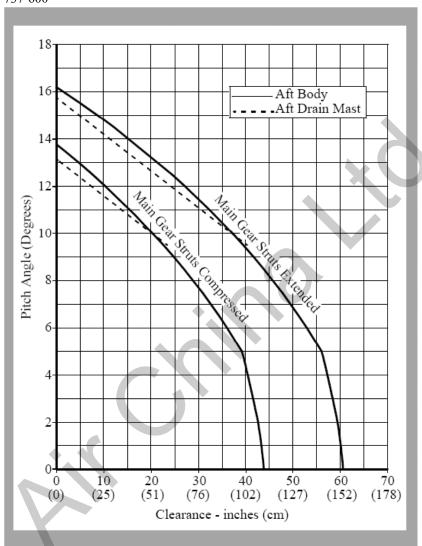


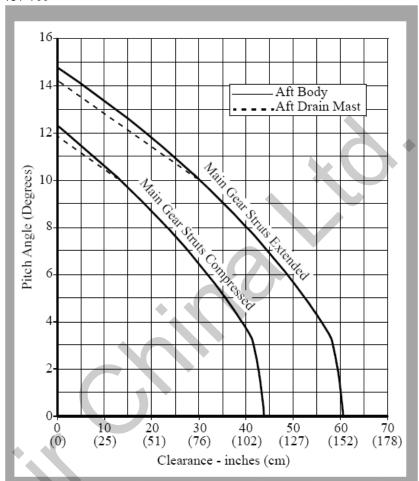


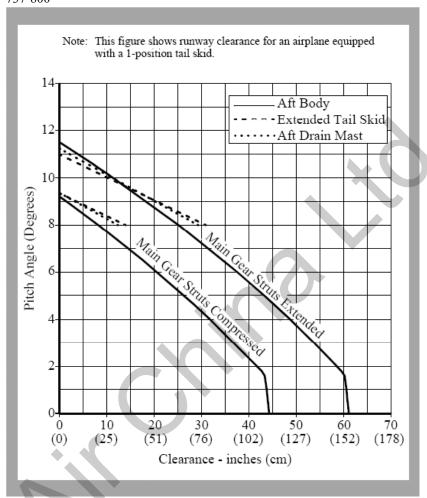


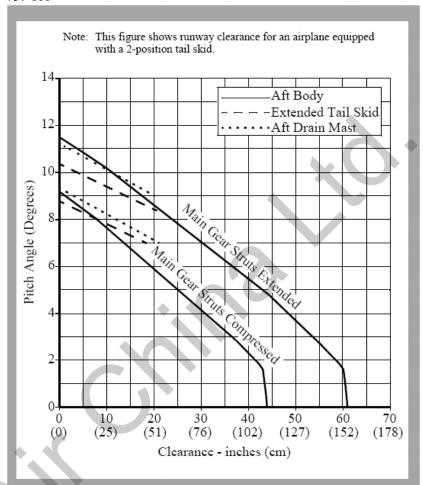




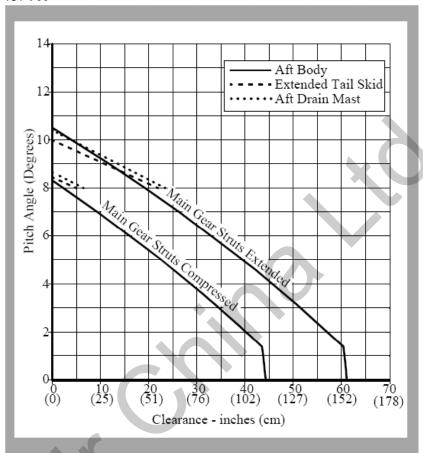




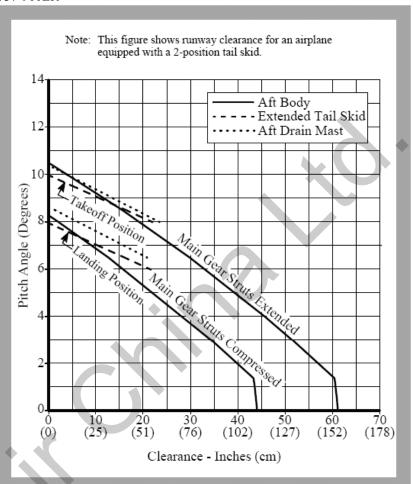








### 737-900ER





## 俯仰和横滚限制条件

接地角 - 正常着陆图说明了飞机结构接触跑道时机身的横滚角/俯仰角。延长拉平会增加机身俯仰姿态 2 到 3 度。当延长拉平加上错误判断离跑道的高度,可能导致后机身擦地。

以所需的空速,在准确的接地点将飞机飞到跑道上。不要带住飞机,冒 机尾触地的危险。

注:安全着陆的标准不是柔和接地。



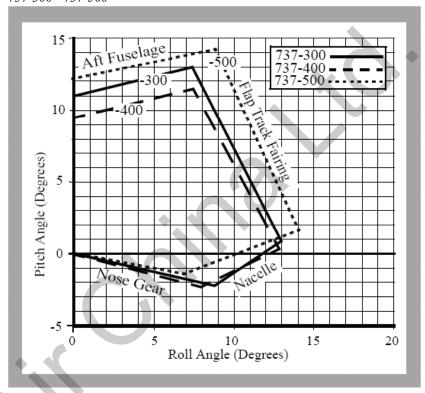
### 接地角 - 正常着陆

- 围绕主起落架中心线俯仰
- 对于所有操纵面位置有效

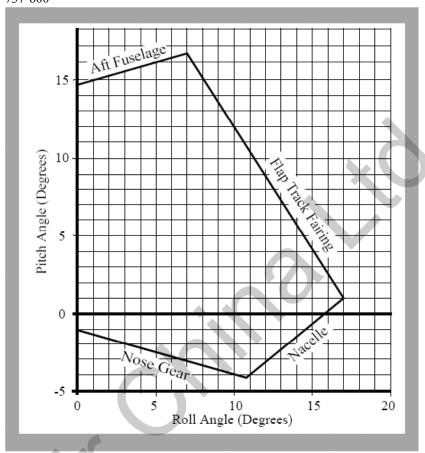
### 条件

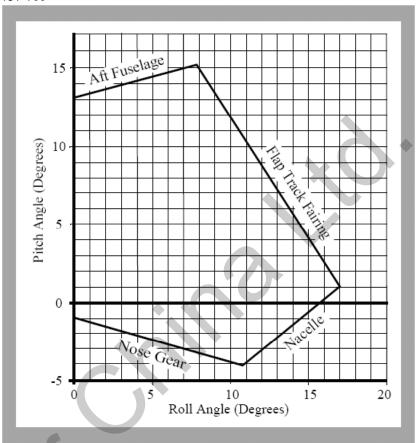
- 相对主起落架外侧轮胎横侧
- 对于所有襟翼卡位有效
- 减震支柱完全压缩

737-300 - 737-500

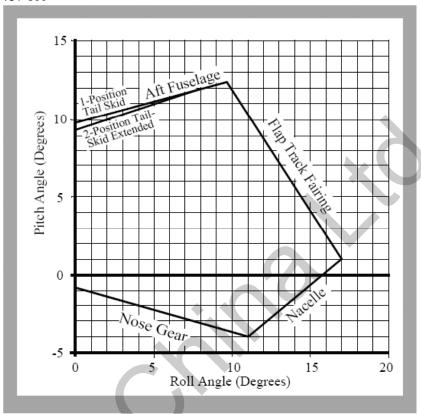




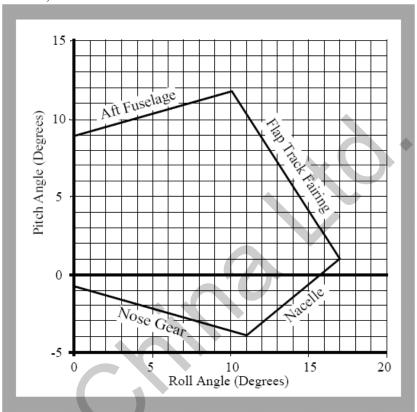








737-900, 737-900ER





### 着陆滑跑

避免接地时推力高于慢车,因为这会造成机头上仰趋势并增加着陆滑跑 距离。

主轮接地后,开始着陆滑跑程序。如果减速板没有自动放出,立即将减速板手柄放到 UP 位。迅速将前轮柔和飞到跑道上。不要求前推操纵杆超过中立位。不要试图带住前轮使之不接触跑道。接地后带住机头作空气动力减速不是有效的刹车技巧,并可能导致在施加刹车时前起落架下沉率过大。

为了避免飞机结构可能损坏,前轮接地前不要推驾驶杆做大角度机头下 俯

为避免机尾触地的危险,接地后不要增加俯仰姿态。但在着陆中使用过量机头向下的升降舵可导致前机身实质性的损坏。不要使用全向下的升降舵。使用适当的自动刹车设置或根据跑道条件及跑道可用长度的需要,稳定地增加脚蹬压力,人工柔和地使用轮刹车。按需使用恒定的或增加的刹车压力保持减速率,直到完全停稳或达到所需的滑行速度。

### 减速板

减速板系统包括单独的飞行和地面扰流板,飞行员可通过移动减速板手 柄放出和收回这些翼片。当减速板手柄启动时,如果飞机在地面所有的 扰流板都放出,飞机在空中则只有飞行扰流板放出。

接地后,前轮接地时,减速板能全部升起并且没有不利的俯仰影响。减速板破坏了机翼的升力,将飞机重量放在主起落架上,提供最佳刹车效应。

除非减速板在接地后才放出外,否则刹车效应在开始时最多会减小60%,因为轮子上的重量很轻,使用刹车会产生迅速的防滞调整。

通常情况下,减速板预位以便自动放出。接地后,两个飞行员应监控减速板的放出。在不能自动放出的情况,应立即人工放出减速板。



在着陆阶段,飞行员应了解减速板手柄的位置,防止超过限度。在着陆阶段 PM 应报出手柄的位置。这样可增进机组对着陆时扰流板位置的了解,并建立良好的习惯,从而防止没有观察到扰流板系统故障或未预位的情况发生。

### 着陆滑跑过程中的方向控制和刹车

如果前轮没有及时地接地,刹车和前轮转弯能力大大减弱,且无阻力效应。到大约 60 节时方向舵控制有效。滑跑期间,方向舵脚蹬转弯足以保持方向控制。达到滑行速度之前,不要使用前轮转弯手轮。在侧风中,向迎风方向压盘保持机翼水平将有助于方向的控制。接地后立即执行着陆滑跑程序。稍有迟缓就会明显增加停机距离。

停机距离会因为风的条件,以及与推荐的进近速度偏差而变化。

## 影响着陆距离的因素

正常和非正常形态着陆着陆距离的咨询信息可以在 QRH 的空中性能章节查到。最大效果停止的实际停止距离大约是所需干跑道长度的 60%。影响停机距离的因素包括:过跑道入口的高度和速度,下滑道角,着陆拉平,前轮接地,反推、减速板的使用,轮刹和跑道道面状况等。

**注**: 反推和减速板阻力在高速着陆的阶段最有效。尽可能不要延迟放减速板和使用反推。

**注**:减速板全部放出,与最大反推和最大人工防滞刹车一起使用,可提供最短的停止距离。

接地前必须避免在跑道上平飘,因为这样会用掉很大一部分可用跑道。飞机应尽可能靠近正常接地点接地。在跑道上的减速率要比空中大三倍左右。



跑道入口的飞机高度也对总的着陆距离有明显的影响。例如飞机在 3 度下滑轨迹上不在 50 英尺的高度上飞越跑道入口而在 100 英尺的高度上飞越,就会增加总的着陆距离大约 950 英尺。这是由于飞机在实际接地前已用的跑道长度增加了。

下滑轨迹角也影响总着陆距离。即使飞越跑道头的高度合适,由于进近轨迹变平缓,总着陆距离也会增加。

### 滑跑道着陆性能

#### 附录 A.2.7

若在覆盖有冰、雪、湿雪或积水的滑跑道上着陆,必须考虑报告的刹车效应。报告的好、中和差的刹车效应的相关咨询信息可在 QRH 的空中性能章节查到。湿跑道的相关性能水平报告为"好"。湿冰覆盖的跑道的相关性能水平报告为"差"。QRH 同时提供了各种自动刹车设置和非正常形态的停机距离。当报告的刹车效应差时,飞行员应格外小心,确保有足够的可用跑道长度。

讲到跑道经常涉及到的一个词汇是摩擦系数。通常用地面摩擦测量车辆来测量这种摩擦系数。为了使这些地面摩擦测量车辆测出的摩擦读数与飞机性能互相关联,航空业已做了许多工作。地面摩擦车辆的使用带来了以下几点顾虑:

- 测量出的摩擦系数取决于所用地面摩擦测量车辆的类型。没有一种世界通用方法可以使不同摩擦测量车辆测出的摩擦量彼此之间或与飞机的刹车能力互相一致。
- 到现在为止,所有把地面摩擦车辆性能比作飞机性能的测试,都是在相对较低的速度下进行的(100节或更低)。而飞机减速特性的关键部分典型地是在较高速度(120至150节)。



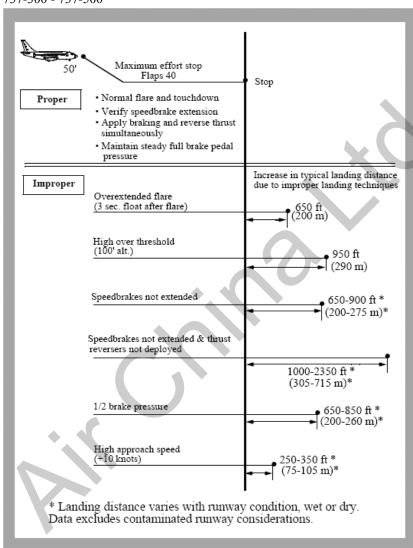
- 当跑道上有积水、湿雪或雪的情况下进行测量时,地面摩擦车辆常常提供不可靠的读数。测量时地面摩擦测量车辆不会水上滑行(滑水),而飞机可能滑水。在这种情况下,地面摩擦车辆会提供跑道摩擦能力极好的读数。另一种可能是,地面摩擦车辆可能滑水,而飞机不会滑水,这样会提供跑道摩擦能力过差的读数。因此,在滑水的情况下,地面摩擦车辆测出的摩擦读数可能并不代表飞机的能力。
- 地面摩擦车辆在特定的时间和地点测量跑道的摩擦力。而实际的跑道 摩擦系数可能随大气状况的变化而变化,譬如温度、降水等等。另外, 当使用次数增加时,跑道条件也可能发生变化。

地面摩擦测量车辆测出的摩擦系数的确为飞行员考虑着陆跑道情况时提供了额外的评估信息。计划着陆时,机组应结合 PIREPS(飞行员报告)和跑道的自然情况(雪、雪浆、冰等)来评估这些数据。当报告的刹车效应"差",或跑道上有雪浆/积水时,评估所有这些可用信息时应尤其小心。



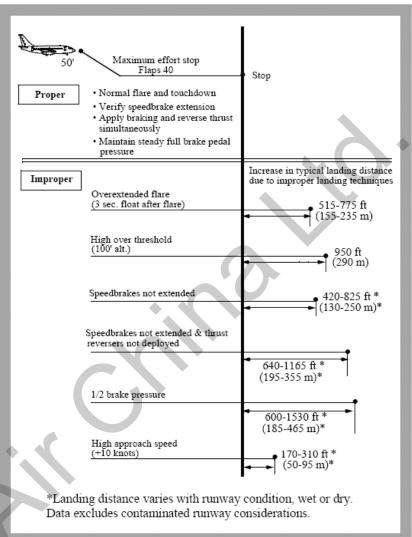
#### 影响着陆距离的因素 (典型的)

737-300 - 737-500





#### 737-600 - 737-900ER





### 轮刹

轮胎的刹车力与轮胎作用于跑道的力,以及轮胎和跑道间的摩擦系数成 正比。刹车循环过程中接触面一般变化很小。垂直方向上的力来自于飞 机重量和其它所有向下的空气动力,如减速板等。

磨擦系数取决于轮胎状况以及道面情况,如混凝土、沥青、干、湿或结冰道面等。

#### 自动刹车

只要跑道长度受到限制,推荐使用大于正常的进近速度,在滑跑道上着 陆或在侧风中着陆时,使用自动刹车系统。

自动刹车系统的正常操作仅需选择一个减速值。

供选择的设值包括:

- MAX: 需要最短停止距离时使用。减速率小于人工最大刹车的减速 率
- MED (2 或 3,如安装):在湿或滑的跑道上,或当着陆滑跑距离受到限制时使用
- MIN (1, 如安装):这些设置提供适合所有常规操作的中等减速效率。 对于不同跑道条件以及相关飞机操纵特征的经验可以帮助判断选择的减速水平。

主起落架接地后,迅速使用最大反推会使自动刹车系统把刹车压力减到 最小。由于自动刹车系统能感应减速度并相应地调节刹车压力,反推使 用适当的话会在着陆滑跑的大部分过程中减小刹车量。

强调接地后尽快建立所需反推是非常重要的。这会使刹车温度以及轮胎和刹车的磨损降到最低,并减小在非常滑的跑道上的停止距离。与最大反推相比,使用最小反推对刹车能量的要求会加倍,并导致刹车温度远远高于正常。

接地后,机组应注意自动刹车脱开信号牌。一旦自动刹车脱开,PM应通知 PF。

如果自动刹车接通但是对停机距离没有把握,PF应立即实施足够的人工 刹车,确保在剩余跑道上减速到安全的滑行速度。



QRH 中 PI 节提供了可用自动刹车选项相应的停机能力。

#### 讨渡到人工刹车

从自动刹车过渡到人工刹车的速度取决于飞机减速率、跑道条件和停机要求。一般只有到达滑行速度后才会放出减速板,但是当停止距离在剩余可用跑道范围之内时可能会提早收回减速板。过渡到人工刹车时,按需使用反推直到达到滑行速度。当接近跑道头时,橡胶沉积会影响停机能力,使用减速板和反推尤其重要。

从自动刹车系统过渡到人工刹车时,PF应提醒PM。脱离自动刹车的技巧可能影响旅客舒适度以及停机距离。这些技巧包括:

- 收起减速板手柄。当确定停机距离在剩余跑道范围内时,该方法可以 柔和过渡到人工刹车,在反推收起前后都有效,并且较少依赖于人工 刹车技巧。
- 像正常停机一样,柔和踩刹车脚蹬,直到自动刹车系统解除预位。自 动刹车系统解除预位后,柔和松开脚蹬。在反推开始前解除自动刹车 预位可以柔和过渡到人工刹车
- 人工将自动减速板选择器放关位(通常由 PF 指挥 PM 执行)。

#### 人工刹车

使用以下人工刹车技巧可以在所有跑道条件下提供最佳的刹车能力: 调整飞行员座椅和方向舵脚蹬,确保可通过方向舵最大偏转来施加最大 刹车。

主轮接地后,按所需刹车量迅速柔和地在刹车踏板上施加稳定的压力。 对于短或滑的跑道,使用全刹车脚蹬压力。

- 不要试图用其它特殊技巧来调节、点刹车或改善刹车
- 飞机速度减到安全滑行速度之前,不要松开刹车脚蹬压力
- 在任何跑道条件下,防滞系统可以使飞机停机距离比防滞关或使用刹车踏板调整时所用的跑道更短。



防滞系统根据感应即将发生的滞胎情况,使飞行员使用的刹车压力适应 跑道道面条件,并对各个轮胎的刹车压力进行调整,从而获得最大刹车 效应。在滑跑道上使用刹车时,在防滞系统为达到最佳刹车效应而建立 合适的刹车压力之前会出现多次滞胎。

如果飞行员调整刹车踏板,防滞系统被迫重新调整刹车压力,建立最佳 刹车效应。在这段重新调整的时间内,刹车效应会有所损失。

#### 737-300 - 737-500

防滞完全失效是指在特别滑的道面上以较大的速度操作,可用刹车摩擦 系数比较小。点刹车或关断防滞系统都将降低刹车效应。稳定地增加刹 车压力使防滞系统最好的发挥作用。

#### 737-600 - 737-900ER

防滞完全失效是指在特别滑的道面上以较大的速度操作,可用刹车摩擦 系数比较小。点刹车将降低刹车效应。稳定地增加刹车压力使防滞系统 最好的发挥作用。

尽管需要立即刹车,人工刹车技巧通常会在主轮接地和踩刹车踏板之间有四到五秒的延迟,即使是实际情况需要更迅速地起动刹车也是如此。这一延迟刹车可能会多使用 800 到 1000 英尺跑道。侧风条件下的方向控制及低能见度可能会使延迟时间更长。反推系统故障引起注意力分散也会延迟人工刹车的使用。

### 防滞不工作时的刹车

当防滞系统失效时,可采用以下技巧:

- 使用刹车前确保前轮在地面且减速板放出
- 开始刹车时用非常轻的脚蹬压力,并随着地速的减小逐渐增加压力
- 施加稳定的刹车压力,不要点刹车。

试飞证明,带槽的湿跑道上的刹车效应与干跑道相似。但是,在无槽的 湿跑道上刹车,并且防滞失效时要特别小心,防止爆胎。



#### 碳刹车寿命

#### 737-600 - 737-900ER

对于碳刹车(如安装),刹车的磨损主要取决于使用刹车的次数。例如,一次坚实的刹车比几次轻微刹车磨损要小一些。在长时间内多次轻微使用刹车来避免飞机加速(点刹车)并保持恒定的滑行速度比适当使用刹车磨损更大。

滑行过程中,刹车的正确使用方法为,施加刹车让飞机减速,在获得低速后松刹车让飞机加速,再重复上述步骤。

着陆过程中,一次坚实、高能量、长时间的踩刹车所造成的磨损跟轻微、 低能量、短暂的刹车应用所产生的磨损量是一样的。钢质刹车的磨损随 停机过程中能量输入的变化而变化,而碳刹车与其不同。

对于正常着陆情况,自动刹车2和3优化刹车磨损,旅客舒适度和停止性能。自动刹车调定应用依赖于下降率的刹车,自动刹车调定为1将会导致较高的自动刹车调节可能性,特别是当使用反推时。自动刹车2或3会产生持续的刹车应用,这样可以延长碳刹车的寿命。

#### 刹车冷却

对于一系列的滑回或全停起飞着陆,如果没有额外的空中刹车冷却,会 导致刹车温度超温。因为每次着陆后刹车能量会累积。

在进近中,提前几分钟放轮通常为着陆提供充足的冷却时间。总的空中冷却时间由 ORH 空中性能章节确定。

机组可通过刹车温度监视系统来进一步评估刹车能量的吸收。该系统在 刹车能量吸收后大约 15 分钟指示稳定的值。所以,不能提供轮胎或液压 油火警、机轮磨损问题或机轮破裂的及时可靠指示。对于正常的刹车操 作,刹车温度监孔读数在每次刹车之间可能有差别。

注: 应使用 QRH 提供的刹车能量数据识别可能存在的过热情况。 严格遵守推荐的着陆滑跑程序,以保证刹车温度最少程度地积累。



#### 最小刹车热量

由于着陆重量过大或其他因素导致刹车温度过高应考虑实施以下措施: 正常着陆, 重量达到最大着陆重量时, 不需要使用特殊着陆技巧。

注: 超重着陆的情况下不推荐使用自动着陆。

为了减少刹车温度积聚,使用以下着陆技巧:

- 选择最长的可用跑道但是要避免下风着陆。
- 使用最大的可用的着陆襟翼调定值
- 根据所报告的跑道道面情况调定自动刹车,这样可以最大程度的使用 可用跑道长度。根据公司的政策使用停止距离安全裕度。虽然自动刹 车开始会增加刹车温度,但在反推展开后刹车贡献会减少
- 接地前取消所有的顶风修正以避免超大的速度着陆
- 使用正常的起落架接地瞄准点
- 不要让飞机平飘。
- 接地后马上放出扰流板
- 主起落架接地后马上选择最大反推推力。不要等到前起落架接地 目 的是使用反推作为停止飞机的主要力量。使用最大反推会减小刹车温 度
- 保证飞机在剩余跑道上能尽快停止, 关闭自动刹车系统并使用反推继 续使飞机减速。
- 如果剩余跑道长度不足以使飞机完全停下来,继续使用自动刹车或使 用人工刹车并按需提供最大刹车。
- 按需考虑提前伸出起落架以提供最大刹车冷却。

## 反推的使用

着陆阶段必须保持对前推力手柄和反推手柄位置的了解。不正确的座椅 位置以及长袖衣服都可能无意中使前推力手柄前移,妨碍反推手柄的移 动。

手应该放到舒适的位置,并且易于接近自动油门断开电门,能够保证可 以全行程控制所有推力手柄、包括前推力及反推。

注: 高速时反推最有效。

6.49

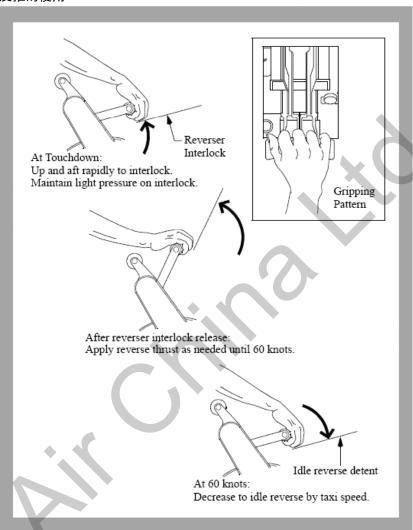


接地后,推力手柄在慢车位时,迅速向上提起反推手柄并向后拉至联锁位,然后按需使用反推。条件允许时,将反推限制在2号卡位。PM 应 监控发动机工作极限,并报出任何接近或超出使用极限、反推失效、或 其它不正常现象。

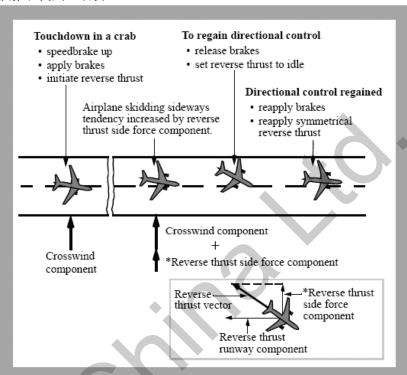
空速接近 60 节之前,按需保持反推,直到最大反推。在这一点开始减小反推力,使反推手柄向下收的速率与飞机的减速率匹配。到达滑行速度时反推应在慢车位,等发动机减到慢车后再将反推手柄全部压下。PM在 60 节报告,协助 PF 计划反推的使用。如果取消反推时无意中选择了前推力,PM 也应报告。如果在反推工作过程中发生了喘振,立即在两台发动机上选择反推慢车。



### 反推的使用



### 反推和侧风 (双发)



这张图表示了在带侧风条件的滑跑道上,着陆滑跑过程中的方向控制问题。当飞机在侧风中开始滑跑时,反推侧力分量加上了侧风分量使飞机偏到跑道的下风向。并且,大刹车力可以减小轮胎回转能力。

为了使飞机重新回到中心线,松开刹车并将反推放到慢车。松开刹车可以增加轮胎回转能力并可为保持或再次获得方向控制提供帮助。调定反推慢车可以减小反推侧力分量,并不需循环一遍全反推程序。按需使用方向舵脚蹬转弯和差动刹车,防止修正过量超出跑道中心线。当再次获得方向控制并且飞机回到跑道中心线时,使用最大刹车和对称的反推使飞机停住。

注: 使用这种技巧会增加需要的着陆距离。



737-600 - 737-900ER 反推 - EEC 在备用方式 737-600 - 737-900ER

使用正常的反推技巧。

#### 反推 — 一台发动机失效

一台发动机失效时可以使用不对称反推。在工作的发动机上使用正常的 反推程序和技巧。减速过程中若发现方向控制有问题,应把反推手柄放 回慢车卡位。

### 侧风着陆

下表所示的侧风指标来源于试飞数据、工程分析和飞行模拟机评估。这些侧风指标是基于稳定风(无阵风)条件,并包括双发工作和一台发动机失效的情况。已测试过阵风效应,它将增加飞行员的工作量,而对推荐的指标并无明显影响。

### 着陆侧风指标

#### 附录 A.2.7

不要把侧风指标看作极限值。提供侧风指引是为了协助用户确立他们自己的侧风程序。

在滑跑道上,侧风指引随道面情况而变化。这些指标假设存在不利的飞 机配载,并假设飞行员采用了正确的操作技巧。

跑道条件	侧风分量
	(节)*
干	40 ***
湿	40 ***
积水/雪浆	20
雪未融化**	35 ***
冰未融化**	17

- **注**: 只要使用不对称反推,在湿或被污染的跑道上侧风指标就需减小 5 节。
- *风是在 33 英尺(10 米)的塔台高度测出的,适用于 148 英尺(45 米)或更宽的跑道。
- **只有当未出现融化现象时才能在没有处理的冰或雪上着陆。



***当襟翼 15 侧风分量超过 17 节, 襟翼 30 侧风分量超过 20 节, 或襟翼 40 侧风分量超过 23 节时, 不推荐仅使用侧滑(无偏流角)着陆。

737-600 - 737-900ER

注:对于带小翼的飞机,仅侧滑(零偏流角)着陆时侧风应减小2节。

### 侧风着陆技巧

侧风着陆有三种不同的方法。即消除偏流技巧(拉平时消除偏流角)、 带偏流角接地以及侧滑技巧。只要侧风进近时保持偏流角,驾驶舱偏向 中心线的上风边,保证主轮在跑道中心线上接地。

### 拉平过程中消除偏流角

这种技巧的目的是在整个进近、拉平和接地过程中保持机翼水平。在五 边进近时,机翼水平同时建立偏流角,保持所需航道。在刚要接地前飞 机拉平时,使用下风方向舵消除偏流角,并使飞机对正跑道中心线。

使用方向舵后,上风机翼会前掠造成横滚。保持机翼水平的同时迎风施加副翼操纵。这种接地带交叉操纵,并且两个主轮同时接地。在整个接地过程中都需要使用上风副翼来保持机翼水平。

### 带偏流角接地

在着陆侧风指导速度范围内,飞机可以仅带偏流角着陆(无侧滑)。(参见本章着陆侧风指引表)。

在干跑道上,在接地瞬间消除偏流角对准跑道时,飞机偏向跑道上风边。需要立即使用上风向副翼,保证机翼水平,同时需通过方向舵来保持跑道中心线。接地时偏流角越大,水平偏离接地点越多。因此,在干跑道大侧风着陆时,不推荐仅带偏流角接地。



在非常滑的跑道上,仅带偏流角着陆可以减轻接地时偏向下风向的情况,因为所有的主起落架同时接地,这样可以快速启用扰流板和自动刹车,同时因为不需在接地前消除偏流角,还可减轻飞行员工作量。但是,在接地后必须正确使用方向舵和上风副翼,以保持方向控制。

#### 侧滑 (带坡度)

侧滑侧风修正技巧是将飞机对准跑道延长线, 使主轮在跑道中心线上接地。

从进近的起始阶段到着陆使用偏流角法修正偏移。拉平前,让飞机中心 线对准或平行于跑道中心线。使用下风方向舵使纵轴对准所要飞的轨迹, 调整副翼来压机翼以防止偏移。使用反风向的方向舵并压机翼以建立稳 定侧滑,保持所要飞的航道。

接地时,让上风机轮稍先于下风机轮接地。应避免过大的横滚操纵,以 防坡度过大而造成发动机吊舱或外侧襟翼擦跑道。(见本章的离地高度 角 - 正常着陆图)

正确的协调机动可以使方向舵和副翼控制位置在进近的最后阶段、接地和着陆滑跑开始的过程中几乎固定不变。然而,由于颠簸常伴随着侧风,要想在进近五边到接地的整个过程中,保持这种操纵盘与方向舵的协调一致比较困难。

如果机组决定用侧滑法接地,在有强侧风的情况下要结合一个偏流角。 (参见本章着陆侧风指引表)。主轮接地时,上风机翼适当放低并带偏流角。当上风起落架先接地时,适当地增加下风方向舵,使飞机对正跑道中心线。接地时,适当地增加上风副翼操作,保持机翼水平。



## 超重着陆

使用正常的着陆程序和技巧可以安全地完成超重着陆。不会因超重着陆而有不利的操纵特性。有所有重量条件下,襟翼 30 或 40 的着陆距离通常小于起飞距离。但是,应根据 QRH 性能章节的着陆距离表核实湿跑道或滑跑道的跑道长度要求。在所有重量条件下,襟翼 30 或 40 着陆都不会超出刹车能量限制。

注:建议使用襟翼 30 而不是襟翼 40,提供增加的襟翼标牌速度裕度。 如对停机距离有所疑虑,尽量减小着陆重量。根据机长决定,在低空用 大阻力形态(放起落架)等待达到最大燃油消耗以减轻重量。

分析证明,在大全重着陆时,如果使用与非正常程序相关的速度,同时 襟翼小于等于15,最大能力停机可能会超过刹车能量限制。出现这种情况时候的全重一般远远超出最大着陆重量。对于这类非正常情况,最大 程度地使用可用跑道长度使飞机停下来。

放襟翼期间和五边进近时遵守襟翼标牌速度。在等待和进近航线中,用 正常机动速度机动飞行。放襟翼时,到下一个襟翼位置之前,空速可以 减小到低于正常机动速度 20 节。这些较小的速度产生较大的襟翼标牌速 度裕度,虽然仍然可以提供正常的坡度角机动能力,但在所有情况下不 提供 15 度的裕度。

使用最长的可用跑道,并考虑风和坡度的影响。尽可能地避免在顺风、下坡度跑道或小于正常刹车条件的跑道上着陆。五边速度不要过大。当一台发动机失效或其它非正常情况下,这一点尤其重要。当重量大于最大着陆重量时,五边进近最大的风修正量可能会受到襟翼标牌速度和卸载系统的限制。

以正常的飞行剖面进行飞行。确保不产生大于正常的下降率。不要为柔和落地带住飞机。把飞机飞到正常的接地点接地。如果即将出现长着陆,执行复飞。接地后,立即使用最大反推,利用所有可用跑道停住飞机,尽量降低刹车温度。不要试图提早脱离跑道。



自动刹车停止距离指南见 QRH 空中性能章节。考虑到当时的进近速度、 道面状况和跑道长度,如果有足够可用的停止长度,使用推荐的自动刹 车设置。

## 超重自动着陆的规定

■ 不推荐使用超重自动着陆。波音飞机的自动驾驶未获准进行超过最大着陆重量的自动着陆。高于正常速度和重量时,这些系统的性能不一定令人满意,而且未经过全面的测试。可尝试自动进近,但飞行员必须在拉平高度前断开自动驾驶,完成人工着陆。

在紧急情况下,如果飞行员确定超重自动着陆是最安全的措施,飞行员 必须严密控视进近和着陆,并考虑下列因素:

- 接地点可能会在正常接地区域外;增加了着陆距离。
- 以高于正常的下降率下降接地可能导致超出结构极限。
- 如果自动着陆性能不理想,准备复飞或人工着陆;自动复飞可在接地前一刹那执行,即使飞机在复飞开始后触地,自动复飞仍可继续进行。



机动飞行 目录	第 7 章 TOC 节
序言	
加速到 VMO 和从 VMO 减速	
熟悉发动机失效	
方向舵和水平控制	7.2
推力及速度	7.3
高高度机动飞行,"G"抖动	7.4
快速下降	7.5
自动驾驶的进入和改平	
人工进入和改平	
起落架放出下降	7.7
改平后	
失速改出	7.8
接近失速改出	7.8
抖杆和失速速度	7.10
完全失速的改出	7.18
大坡度盘旋	7.19
进入	7.19
盘旋过程中	7.19
姿态指示器	7.19
垂直速度指示器	7.20
高度表	7.20
空速	7.20
改出	7.20
地形避让	7.20
低 RNP 操作过程中的地形避让	7.20



交通告警和飞机防撞系统(TCAS)	7.21
使用 TA/RA、仅 TA、和仅应答机方式	7.21
活动咨询(TA)	7.21
决断咨询(RA)	7.22
失控后的改出	7.23
概述	7.24
失控改出技巧	7.27
风切变	7.27
概述	7.27
风切变中的飞机性能	
避让、预防和改出	



机动飞行 第7章

### 序言

本章介绍在训练和实际操作中机动飞行时推荐的操作方法和技巧。飞行 剖面图代表完成机动飞行过程中波音推荐的基本形态,并为标准化和机 组配合提供基础。

对于一些事件的机动操作,如接近失速改出、避开地形、活动避让、失控状态改出、风切变等,可能导致偏离 ATC 指令。除非另有指令,否则机组应在机动后立即回到相应的 ATC 指令。

# 加速到 VMO 和从 VMO 减速

加速到 VMO 和从 VMO 减速展示了飞机的性能,以及在整个中等高度速度范围内飞机对速度、推力和形态变化的反应。此机动飞行应在全动模拟机上实施,并仅用于演示目的。通常在 10,000 - 15,000 英尺的高度进行此机动,并根据速度限制模拟减速到 250 海里/小时。

VMO 是结构极限,以及最大的操作指示空速。从海平面到 VMO 与 MMO 恰好相同的高度之间, VMO 是一个恒定的空速。 MMO 是这一高度以上的结构限制速度。 在较低高度平飞时,有足够大的推力超过 VMO。 平飞中未能减到巡航推力可能导致过大的空速。

在当前巡航速度下,自动油门接通,自动驾驶脱开,开始此机动飞行。 将指令空速调定到 VMO。当空速增加时,应观察:

- 飞机需要机头向下的配平,以保持平飞和配平状态
- 飞机在加速过程中的操纵特性
- 在 VMO 时,会出现自动油门保护。

在速度恰好低于 VMO 并且稳定时,以高速度转弯,同时保持高度不变。 然后断开自动油门,增加推力,将速度增加到 VMO 以上。

当出现超速警告时,推力手柄收到慢车,指令空速调到 250 海里/小时,然后减速到指令空速。由于飞机是空气动力光洁的,任何剩余推力将导致减速时间延长。当空速降低时,会观察到飞机需要机头向上的配平,以保持飞机配平及平飞状态。在减速阶段,记录下从超速警告停止到速度达到 250 海里/小时之间飞机所飞的距离。



一旦飞机速度稳定在250海里/小时,将指令空速调到襟翼收上机动速度,然后减速到指令速度,再次记录下减速过程中飞机所飞距离。观察飞机在减速过程中的操纵特性。

可使用减速板重复进行该项机动,比较减速时间和距离。

### 熟悉发动机失效

下表格内所列练习,用于提高飞行员处理一台发动机失效情况的熟练程度,以及熟悉方向舵控制的用量。

	条件一	条件二
空速	襟翼收上机动速度	V2
起落架	收上	放下
襟翼	收上	15
推力	按需	MCT (最大连续推力)

配平中 — 将一个推力手柄收到慢车位

操纵 — 使飞机保持航向和机翼水平

方向舵 — 使驾驶盘中立

空速 — 用推力保持(条件一)用俯仰保持(条件二)

配平 — 按需减小操纵力

起飞滑跑期间和离地后一台发动机失效的操纵性是非常出色的。空中最小操纵速度低于 VR 和 VREF。

# 方向舵和水平控制

熟练练习是用来提高飞行员处理一台发动机失效情况的能力。也有助于飞行员洞悉方向舵控制的用量。

仪表条件下飞行时,巡视仪表的注意力应以姿态显示仪为中心。通常横滚显示是反映不对称情况的首个显示。使用横滚控制(副翼)来保持机翼水平,或保持所需的坡度。柔和地用方向舵来停止偏转,速率与推力变化匹配。当方向舵舵量正确时,几乎不再需要移动驾驶盘。按需精确修正用舵量并配平方向舵,使驾驶盘大致保持水平。



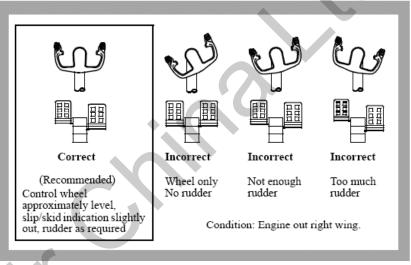
在配平方向舵使驾驶盘水平时,保持飞机航向。通过坡度指示器可以发现,坡度略偏向工作发动机的方向。侧/滑指示器也稍偏向工作发动机的一侧。

如果飞机用了过多的驾驶盘偏移量来配平飞机,那么就不能获得全部的水平操纵,且一侧机翼上的扰流板可能会升起而增加阻力。

以恒定的空速转弯并保持一个不变的舵量。在转弯过程中,不要试图协调方向舵和水平操纵。由于偏转,蹬舵会产生横滚,并且会导致飞行员向反方向压盘来抵消方向舵的来回摆动。

下列图给出了正确使用舵和不正确使用舵的范例。

如果自动驾驶仪接通的情况下一台发动机失效,人工用舵使驾驶盘大致中立并增加推力。配平方向舵,减小方向舵脚蹬压力。



# 推力及速度

如果推力没有限制,按需增加额外推力以控制空速。在低高度,先可以 用发动机失效时双发的全部燃油流量来建立推力调定。如果性能受到限 制(高高度),调定最大连续推力同时调整飞机姿态以保持空速。

注: 一台发动机失效时不要使用自动油门。



# 高高度机动飞行,"G"抖动

因执行机动飞行而导致的飞机抖动通常称作"g"抖动。在颠簸情况下飞行时,如果速度小于 MMO,可能会经历高高度的揼攠抖动。训练中,有意导致抖动以示范飞机在抖动飞行时对操纵输入的反应。

建立 0.80M 的空速。柔和地增加坡度角直到明显感到抖动,来形成"g"抖动。增加坡度角的同时增加下降率,保持空速。坡度不要超出 45 度。如果 45 度坡度时未出现抖动,增加带杆力直到出现抖动。感觉到抖动后,松开带杆力,柔和地改出坡度,使飞机直线平飞。应注意,在整个过程中操纵都是完全有效的。



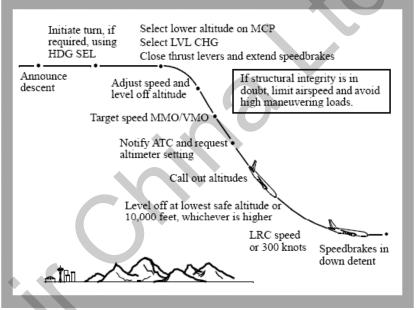
### 快速下降

#### 附录 A.2.7

本节强调了快速下降的基本技巧和程序。一些飞越山区地形的航路需要营运人仔细计划,包括携带另外的氧气、特别的程序、较高的起始改平高度,以及一旦释压时的紧急航路。这些需要求通常地在批准的公司航路手册、或者其它规定航路释压程序的文件中介绍。

设计这项机动飞行的目的是在最短时间内使飞机柔和下降到安全高度, 并尽可能减小旅客的不舒适感。

注:建议使用自动驾驶。



如果由于座舱快速释压而实施下降,机组应在最初出现指示时戴上氧气面罩并建立机组通讯。核实座舱压力是否无法控制,如果是则开始下降。如果存在或怀疑存在结构的损坏,限制空速到当前速度或更小。避免大的机动负荷。



审慎并有条不紊地执行机动。不要分散注意力,要控制好飞机。如果进入结冰条件,使用防冰并按需调整推力。

注: 快速下降时起落架通常收起。

PM 检查最低安全高度,通知 ATC,并获得高度表调定(QNH)值。两 个飞行员应核实已完成所有的记忆项目,并且报告未完成的项目。PM 报告高于改平高度 2000 英尺和 1000 英尺。

在最低安全高度或 10,000 英尺改平,以较高的为准。最低安全高度就是最低航路高度(MEA),最低偏离航路高度(MORA)或任何基于地形高度,助航设备接收或其它适合标准的高度。

当遇到或预计遇到严重颠簸气流时,减小到穿越颠簸气流速度。

### 自动驾驶的进入和改平

# 高度层改变(LVL CHG)

由于有空速和高度保护以及可以减小机组工作量,所以快速下降时推荐使用自动驾驶 LVL CHG 方式。不推荐使用 V/S 方式。

如需要使用 HDG SEL,起始转弯。首先在高度窗调定一个较低高度。选择 LVL CHG,收光推力手柄,并柔和地放出减速板。自动油门应保持接通。推力手柄收到慢车的同时,飞机会柔和地下俯。按需调整速度,并确保高度窗内调定了正确的改平高度。下降过程中,当速度接近 300KIAS 时,IAS/MCAH 速度窗内速度由 MACH 变为 IAS。按需人工重调到 VMO。接近目标高度时,确认在 MCP 高度窗内调定了该高度。高度自动截获。在改平前将指令速度调整到接近 LRC 或 300 海里/小时,这有助于柔和地过渡到平飞。然后俯仰方式将控制高度,推力手柄将会增加推力以保持速度。在改平机动过程中柔和地将减速板手柄放回到下卡位。

在自动驾驶接通的情况下下降,速度接近 VMO/MMO 时放减速板,如果快速收减速板,速度会瞬间增加超出 VMO/MMO。为了避免发生这种情况,柔和缓慢地收减速板,让自动驾驶仪有充足的时间调整俯仰姿态,将空速保持在极限之内。



在高度截获过程中,当速度接近 VMO/MMO 时收减速板,也会出现瞬间超速。这是因为推力在或接近慢车时,自动驾驶仪通过保持固定的轨迹柔和地截获选定的高度。为避免发生此情况,可能需要在高度截获前,减小选定的速度和/或下降率,或者减小选定的速度并推迟收减速板,直到改平完成。

### 驾驶盘操纵 (CWS)

驾驶盘操纵 (CWS)可用来减轻飞行员的工作量。遵守人工飞行程序,但不是脱开自动驾驶,而是接通 CWS。

### 人工进入和改平

可以在航向上进入,或者通过转弯脱离航路或控制的航迹。但是,由于 放出减速板会开始减小机动裕度,因此监控空速和坡度角以确保转弯期 间保持最小机动速度。

为了人工做这个机动飞行,断开自动油门并将推力手柄收回到慢车。柔和地放出减速板,脱开自动驾驶并且柔和地放机头到起始下降姿态(大约 10 度机头下俯)。

到达目标速度前约 10 海里/小时,缓慢增加俯仰姿态以保持目标速度。整个过程中使飞机处于配平状态。如果无意中超过了 MMO/VMO, 柔和改变俯仰以减小速度。

接近改平高度时,柔和地调整俯仰姿态以减小下降率。当接近预定的改平高度时,减速板手柄应收回到下卡位。到达平飞高度后,增加推力以保持远程巡航或 300 海里/小时。

# 起落架放出下降

正常情况下快速下降要求收上起落架。然而,当对结构的完整性持有怀疑并且必须限制速度时,放出起落架会提供一个满意的下降率。

如果在下降过程中使用了起落架,遵守起落架标牌速度。

# 改平后

重新检查增压系统,评估飞行状况。如果座舱高度仍在 10,000 英尺以上,不要摘掉机组氧气面罩。

注: 根据气象条件、氧气、剩余燃油、机组和乘客的身体状况,及可用 机场确定新的措施。获得新的 ATC 许可。



# 失速改出

接近失速改出机动飞行的目的是让飞行员熟悉失速警告和以及正确的改出技巧。在本章的后面我们将讨论如何从完全失速中改出。

### 接近失速改出

以下讨论和机动是针对接近失速的情况,与完全失速恰恰相反。接近失速是一种可以控制的机动飞行;而失速是不可控制的、但是可以改出的情况。

### 接近失速改出

Initial Conditions		Approach	Recovery	
				If ground contact is not a factor
Flaps	Gear	Bank	Target% N1*	At buffet or stick shaker:
Up	Up	0°	1 35 - 45%	Apply maximum thrust     Smoothly decrease pitch
15	Dn	25°	1 60 - 70%	attitude to approximately 5°
30	Dn	0°	1 60 - 70%	above the horizon
30	Dii	0-	00 - 70%	Level wings
			*Approximate	Accelerate to maneuvering
			thrust settings	speed for flap position  • Stop descent and return to
			to achieve a	target altitude
			deceleration	At altitudes above 20,000 feet,
				pitch attitudes less than 5°
				may be necessary to achieve acceptable acceleration.
4				acceptable acceleration.
Maintain airplane in Note pitch		Note pitch attitude at	Maneuver complete	
	or buffe		trim speed	If ground contact is a factor
			p	At buffet or stick shaker:
	1			Apply maximum thrust
				Smoothly adjust attitude as
				needed to avoid terrain
				Level wings
				Accelerate to maneuvering speed for flap position
				Level off at target altitude.
				Devel of an anger announce.



#### 指今谏度

当飞机减速到接近失速所需的初始条件时,把指令速度调到每个所选襟翼位置的机动速度。如果在着陆形态时接近失速,将指令速度调到 VREF30+5 海里/小时。

### 起始抖振一失速警告一失速抖动

当推力调定满足每秒下降 1 海里/小时时,飞机进入接近失速改出机动。 在失速的初始阶段,由于局部气流的分离导致起始抖振,提供了接近失 速的自然警告。机组很容易判别出失速警告,无论是人工警告(抖杆) 还是起始抖振。一旦判断是失速警告、起始抖动或者是抖杆,立即从接 近失速中改出。

### 水平和方向控制

用副翼保持水平方向控制。不要使用方向舵控制,因为可能导致偏航和 不必要的横滚。

#### 襟翼的效应

用襟翼增加低速性能。前缘装置保证内侧机翼先于外侧机翼失速。这使得在失速开始时机头下俯。

#### 减速板效应

对于任何空速,都是减速板升起时迎角增大。这可以增加起始抖振速度 和抖杆速度,但对实际失速速度影响较小。

#### 讲入

为了节约时间,可以收光油门让减速更快。在接近所选速度时,应调定相应形态的目标推力。

进入期间使用部分推力,以便为改出提供发动机正加速。减速过程中飞机保持配平。需要平飞或小爬升率飞行。

### 起落架

如果在起落架放出情况下进入,完成改出之前不要收起落架。



#### 襟翼

改出过程中不要收襟翼。从着陆位置收襟翼,尤其是接近地面时,会导 致改出期间掉高度。

#### 改出

用以下推荐的任一改出技巧进行接近失速的改出。

#### 触地不是一个因素

一旦有失速指示(抖动或抖杆)时,柔和使用最大推力,柔和地将俯仰 ■姿态减小到地平线以上大约 5 度,并改平机翼。随着发动机加速,向前 顶杆并做机头向下配平,抵消机头上仰的趋势。(在高于 20,000 英尺的 ■ 高度可能可以需要小于 5 度的俯仰姿态以达到可接收的加速度。)

加速到机动速度并停止下降率。改回到目标高度。

#### 触地是一个因素

在最先有失速迹象(抖动或抖杆)时,柔和前推推力手柄到最大推力, 并按需调整俯仰姿态以避免触地。同时改平机翼。尽可能柔和地控制俯 仰。随着发动机加速,飞机机头上仰。为了协助俯仰操纵,随着推力增 加,增加更多的机头向下的配平。避免突然的操纵输入,否则可能导致 第二次失速。当触地是一个因素时,使用间隙的抖杆作为改出的俯仰姿 态上限。

当触地不再是因素时,加速到当前襟翼位置的机动速度的同时,继续按 需调整俯仰,以保持平飞或平缓爬升。

### 自动驾驶仪接通

如果在自动驾驶仪接通时接近失速,使用极限推力并让飞机返回到正常 速度。在高高度,可能有必要通过下降来重新获得机动速度。如果自动 驾驶的反应不能接受,应脱开自动驾驶仪。

# 抖杆和失速速度

#### 737-300 - 737-500

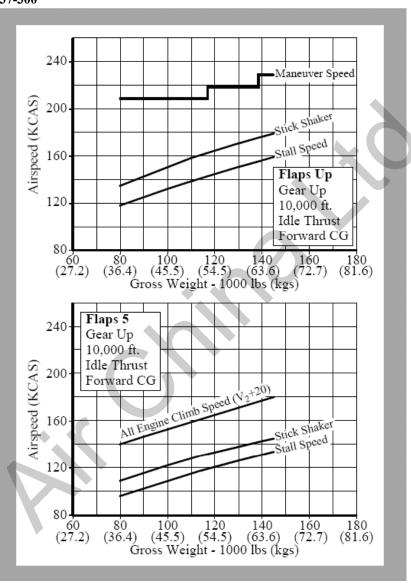
下面的图表介绍了在不同全重和襟翼调定时的抖杆和失速速度。这些数据仅在训练中使用。



这里所提供的数据仅适用于某些装有老一代飞行仪表的机型。老一代的飞行仪表不显示最小机动飞行速度和其他自动生成的最小速度。

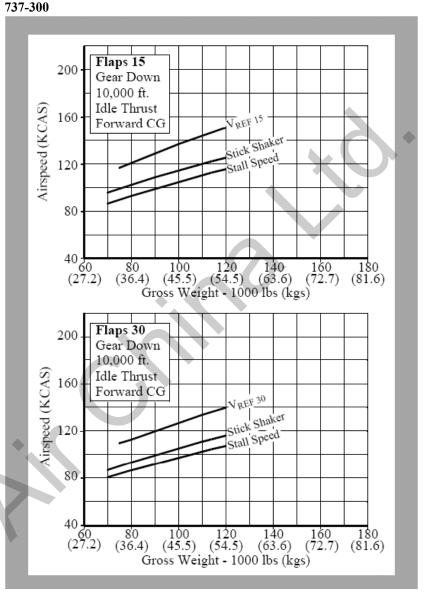


抖杆和失速速度 737-300



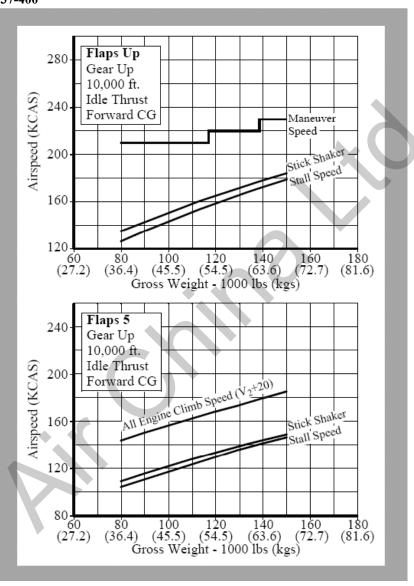


# 抖杆和失速速度





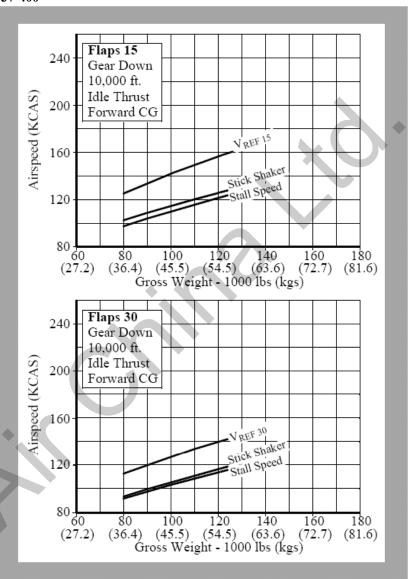
### 抖杆和失速速度 737-400





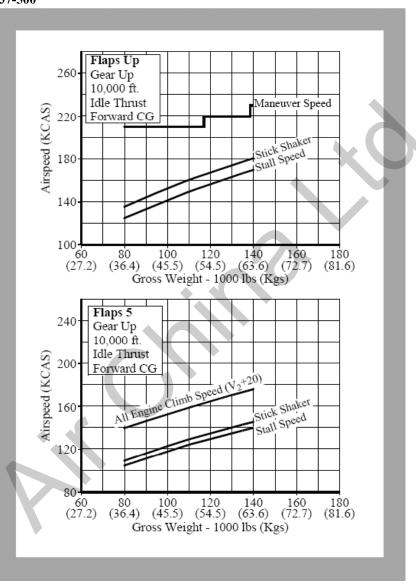
# 抖杆和失速速度

737-400



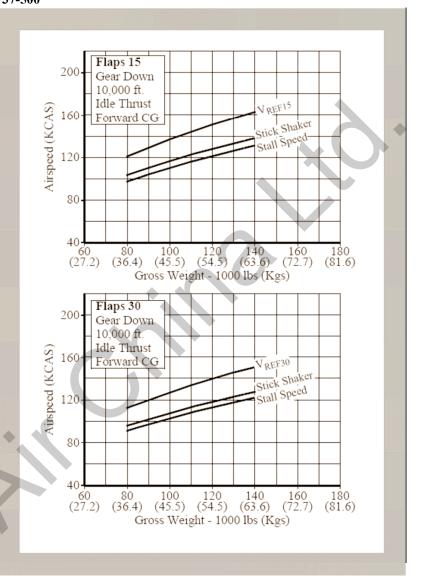


抖杆和失速速度 737-500





### 抖杆和失速速度 737-500





### 完全失速的改出

在任何姿态(机头上仰、机头下俯、大坡度角)或任何速度(转弯、加速失速)飞机都有可能出现失速。而且失速并不总是直观明显的。

飞机失速时有以下几个特性,它们单独(或几个同时)出现:

- 抖动,可能很严重
- 俯仰效能不足
- 横滚操纵不足
- 不能阻止下降率

这些情况通常伴有连续的失速警告。不能将失速警告与提醒飞行员接近 失速的失速警告相混淆。接近失速的改出与真正失速的改出方法不一样。 接近失速是一种可以控制的机动飞行;而失速是不可控制的、但是可以 改出的情况。

注: 任何时候飞机进入完全失速,都要脱开自动驾驶和自动油门。

失速改出,必须将迎角减小到失速角以下。必须进行并保持机头下俯操纵,直到机翼脱离失速。顶杆(可能需要顶到底)并使用部分机头向下的安定面配平应该可以提供足够的升降舵操纵,产生机头向下的俯仰率。至于使用多少量的安定面配平则很难知道,但要注意不要配平过量。驾驶员不应该带着安定面配平飞,在感觉到飞机上的 g 力减小或所需的升降舵力减小时,停止机头向下的配平。

在某些条件下,对于发动机安装在机翼下面的飞机,为了防止迎角继续增大可能需要减小推力。一旦机翼改出失速,可采取飞机失控的改出措施,并按需重新调整推力。

在机头高的情况下,如果正常的俯仰输入不能阻止俯仰率上升,横滚操纵飞机使其达到机头开始向下的坡度角可能会有效。可能需要 45 度,最大 60 度的坡度角。可以使用正常的横滚操纵 — 副翼和扰流板最大到完全偏转。保持连续的机头向下升降舵压力使机翼卸载,可以保持机翼迎角尽可能低,让正常的横滚操纵尽可能有效。



最后,如果正常的俯仰控制无效,然后横滚操纵无效,可能需要在所需的横滚方向上谨慎蹬舵,进行横滚机动改出。

警告: 仅需使用小量的方向舵。用舵过多、过快或保持时间过长会使飞机失去水平和方向控制。

### 大坡度盘旋

大坡度盘旋机动的目的是让飞行员熟悉飞机超过 35 度时的操纵特征,并提高仪表交叉检查的能力。训练时,此类机动使用 45 度坡度。这并不等于说在任何正常或非正常情况下,会要求飞行员使用大于 25-30 度的坡度角。

**注**: 因为在改出时可能增加工作量,所以大坡度盘旋机动过程中不推荐 使用安定面配平。

### 讲入

在航线和高度上将空速稳定在 250 海里/小时。使用正常的转弯进入。因为坡度角增加,需要增加俯仰来保持恒定高度。需要增加推力来保持恒定空速。

### 盘旋过程中

俯仰和推力控制和正常转弯一样;但是,对于给定的高度偏差则需要更大的俯仰调整。机动过程中不推荐配平。盘旋过程中改变坡度角会给俯仰控制造成困难。如果掉高度过多,按需减小坡度角,重新获得有效的俯仰控制。

需要柔和有效的控制。需要快速的仪表巡视,尽早发现偏差,用小的修 正量修正。

# 姿态指示器

在整个盘旋过程中,姿态指示器提供准确可靠的俯仰和坡度信息。因为 IRS 是姿态信息源,所以不存在进动误差。

737-300 - 737-500

如果 IRS 不是姿态信息源,在大坡度盘旋过程中姿态指示器可能出现周期性的俯仰进动。在完成得很好的大坡度盘旋过程中,虽然实际的飞机俯仰姿态保持恒定,但是俯仰姿态的仪表指示在盘旋时会缓慢变化。除了短时间用于小幅度修正外,不要依赖它作俯仰姿态的参考。



### 垂直速度指示器

盘旋过程中 IRS 升降速度指示可靠。

### 高度表

交叉检查方向和变化率,柔和小量地调整俯仰姿态进行修正。

### 空谏

因为推力和阻力变化很小,所以空速变化非常缓慢。预计推力的变化, 并在空速指示或速度带(如安装)上一出现变化时立即调整推力。当坡 度角增加时需要增加推力。

#### 737-300 - 737-500

注:如果 MCP 上的指令速度设置到目标速度,姿态显示上的空速快/慢指针(如安装)会指示需要的推力变化。

### 出约

改出速率与正常转弯一样。通常在预定航向前 15-20 度开始改出。当坡 度减小时,需要减小俯仰来保持恒定的高度。需要减小推力来保持空速 恒定。

### 地形避让

当探测到飞机与下方地形存在不安全距离或接近率时,会引发近地警告系统(GPWS)的 PULL UP 警告。当探测到飞机与前方地形存在不安全距离时,前视地形警报(如安装)就会提供音响警告。立即执行 QRH 非正常机动章节中地形避计机动。

在确定飞机避开地形之前,不要试图接通自动驾驶和/或自动油门。

# 低 RNP 操作过程中的地形避让

■ 附录 A.2.7



在低 RNP 操作过程中(RNP 小于 0.3),如果离场或进近时接近地形,可能出现瞬时的地形警戒级警告。如果这些警告持续时间短并且已经停止,机组应确认在要求的轨迹上,并考虑用 LNAV 或 VNAV 继续程序。根据开始的位置不同,执行地形避让机动存在的触地危险可能比继续保持轨迹还要高。

地形警告级别的警告则始终要求立即采取措施。地形避让机动过程中, 关于飞机坡度和轨迹的最恰当的机组措施取决于在哪个位置开始机动。 如有必要,营运人应确定在程序的每一个航段的适当措施,帮助机组随 时可以正确反应。

# 交通告警和飞机防撞系统(TCAS)

TCAS 的设计是为了加强机组对附近飞机活动情况的了解,并及时提供目视咨询和适当的垂直飞行轨迹机动信息,避免可能发生的相撞。它只是作为目视防撞的备用系统,飞行员应遵循优先飞行规则和 ATC 间隔。

# 使用 TA/RA、仅 TA、和仅应答机方式

TCAS 应在起飞前开始工作,并持续到着陆后。任何时候只要可行,让系统在 TA/RA 方式工作,使系统最大限度地发挥作用。按照航空公司政策,用仅活动咨询(TA)或 TCAS 关(仅应答机)方式工作,防止干扰性的咨询信息或显示杂波。

机组和 ATC 仍然有防撞的责任。机组不应该一心只注意 TCAS 咨询信息和显示而忽视了基本的飞机操纵,正常的目视观察和其它机组职责。

# 活动咨询(TA)

当附近的活动满足系统最小间隔标准时将出现活动咨询(TA),并且在TCAS活动显示上用音频和视频指示。TA的目的是警告飞行员RA的可能性。当接收到TA时,迅速完成QRH的活动避让机动措施。仅以TA为基准的机动飞行可能导致间隔减小,所以不推荐这种做法。



#### 下列情况下适合使用 TA ONLY 方式:

- 起飞过程中,朝着已知的附近飞机(通过目视观察)飞行时,该飞机 可能在起始爬升过程中造成不必要的 RA:
- 在间隔很近的平行跑道进近
- 已知非常靠近其它飞机飞行
- 营运人认为很可能会出现的不必要或不想要 RA 的情况
- 单发操作。

### 决断咨询(RA)

#### 737-300 - 737-500

当 TCAS 确定冲突飞机的间隔可能不够时, TCAS 将发出决断咨询(RA)声响警告和俯仰指令。如果姿态指示器(如安装)上的飞机符号的任何部分在红区以内,或者当前的垂直速度在红区内(RA VSI)(如安装),就需要采取机动飞行。机组应采用制定好的程序执行 RA 指令,除非这么做对飞机的安全飞行有威胁,或则通过目视观察确认有更加安全的措施。如果接收到 RA,立即完成 QRH 的活动避让机动措施。

#### 737-600 - 737-900ER

当 TCAS 确定冲突飞机的间隔可能不够时,TCAS 将发出决断咨询(RA)声响警告和俯仰指令。如果在姿态指示器上飞机符号的任何部分在红区范围内,需要采取机动措施。机组应采用制定好的程序执行 RA 指令,除非这么做对飞机的安全飞行有威胁,或则通过目视观察确认有更加安全的措施。如果接收到 RA,立即完成 QRH 的活动避让机动措施。在交通繁忙的位置(例如航路点)会频繁出现决断咨询。在 RVSM 空域尤其如此。除非 ATC 特别要求,不要为了避免 RA 而修改爬升或下降剖面。

RA 机动飞行仅需要小量的俯仰姿态变化,应立即柔和完成。如果执行方法正确,RA 机动飞行会柔和平缓,并不需要大的或突然的操纵动作。切记,在这种机动飞行过程中,旅客和乘务员可能不都是在座位上坐着。飞行指引仪不受 TCAS 引导的影响。因此,当执行 RA 指令时,只有当飞行指引仪指令能够产生满足 RA 指令的垂直速度时,方可跟指引仪。



有报告称某些飞行机组对 RA"调整垂直速度"(AVSA)的反应不准确,他们是增加而不是减小垂直速度。机组应该清楚 AVSA 一直要求是减小垂直速度。遵循 ORH 程序并遵守 RA 指令的垂直速度。

在 RA 机动过程中,机组往往试图目视发现目标飞机。但是,对冲突飞机的目视判断可能是误导性的,特别是在夜间飞行时。因为目视观察到的飞机可能并非导致 RA 的飞机。

由于 TCAS 在与地形因素冲突时可能会发出 RA,例如接近上升的地形或障碍物限制的爬升过程中,飞行员应保持对周围状况的意识。继续按照计划的水平轨迹飞行,除非目视观察到冲突飞机,需要采取其它措施。风切变、GPWS 和失速警告优先于 TCAS 咨询信息。任何时候,都必须重视抖杆。执行 RA 可能导致短时的超出高度和/或标牌极限。但是,即使使用包线极限,在大部分情况下有足够的性能保证飞机安全地机动飞行。脱离冲突之后,柔和迅速地回到正确的高度和速度上。不推荐与 RA 指令相反的机动飞行,因为 TCAS 可能在与其它飞机协调有关的机动。

#### HUD 咨询

#### 737-600 - 737-900ER

TCAS RA 通过 HUD 上显示的预防和修正咨询符号,警告飞行员有冲突的飞机。这些咨询表示要求采取修正措施(预防咨询)或有潜在的危险存在(修正咨询)。修正咨询要求飞行员对飞行轨迹矢量采取偏离措施以便满足指令的垂直间隔。预防咨询不要求飞行员对飞行轨迹矢量立刻采取偏离措施,但是指示不安全区域。飞行员应保持飞行轨迹矢量,并清楚明白不安全区域。

有时存在飞机上下可能均有交通冲突的情况。在这些情况下,预防咨询 和修正咨询均显示。

# 失控后的改出

关于飞机失控性质的详细资料、空气动力学原理、推荐的训练方法以及 其它有关信息,请参阅《飞机失控改出训练辅导》。



■ 通常无意间超出下列任何条件被认为是飞机失控:

- 俯仰姿态大于 25 度上仰
- 俯仰姿态大于 10 度下俯
- 坡度角大于45度
- 在上述参数范围内,但飞行速度与飞行条件不符。

### 概述

航线飞行中,驾驶员很少遇到飞机失控的情况,一旦遇到,如知道如何运用空气动力学原理将有助于他们控制飞机。将飞机从失控中改出有几种技巧。大多数情况下,如果一种技巧有效,则不推荐驾驶员再使用其它的技巧。现讨论其中几种处理技巧:

- 失速改出
- 上仰姿态较大, 机翼水平
- 下俯姿态较大, 机翼水平
- 坡度角大
- 上仰姿态较大, 坡度大
- 下俯姿态较大, 坡度大

**注**: 从失控状态改出时,可能需要大于正常的操纵力来控制飞机姿态。 准备用稳定持续的力来操纵驾驶杆和驾驶盘,完成改出。

### 失速改出

在所有的飞机失控情况中,首先要从失速中改出,然后再采取其它的改出措施。在任何姿态都有可能出现失速,可通过连续抖杆并伴随出现下列一种或几种情况来判断:

- 抖动,有时可能很严重
- 俯仰效能和/或横滚操纵不足
- 不能阻止下降率

如果飞机失速,必须先进行失速改出,具体方法为保持机头向下的升降 舵直到失速改出完成,并且抖杆停止。在某些条件下,可能要减少一些 推力,防止迎角继续增加。一旦完成失速改出,可采取失控改出措施, 并按需重新使用推力。



#### 机头上仰姿态较大,机翼水平

在飞机上仰姿态无意间超过 25 度并且还在增加的情况下,空速急剧下降。随着空速减小,驾驶员操纵飞机的机动飞行能力也随之下降。对于低速飞行,如果安定面配平调定是机头向上,则会部分减少升降舵机头向下的效能。如果这种情况进一步复杂化,空速减小时,驾驶员可能凭直觉增加大的推力。这会造成额外的机头上仰。全推力调定且空速非常小的条件下,升降舵与安定面相反工作将会限制操纵,从而减小俯仰姿态。

在这种情况下,飞行员应当用高度换取速度,并且操纵飞机使其飞行轨迹回到地平线。施加最大的机头向下升降舵,并使用部分机头向下安定面配平,完成以上机动。这些措施提供足够的升降舵操纵力,从而产生机头向下的俯仰率。至于使用多少量的安定面配平则很难知道,但要注意不要配平过量。驾驶员不应该带着安定面配平飞,在感觉到飞机上的g力减小或所需的升降舵力减小时,停止机头向下的配平。在飞行员必须实施进一步改出措施之前,可用安定面配平来调整飞机的配平状况并解决一些非关键性的问题。由于大的机头向下俯仰率会产生小于1g的情况,在该点控制俯仰率应该修改操纵输入保持在0g到1g之间。如果一高度允许,试飞证明获得机头向下俯仰率的一个有效方法是减少部分推力。

如果正常的俯仰操纵输入不能阻止俯仰率上升,横滚操纵飞机使其达到机头开始向下的坡度角应该有用。可能需要 45 度,最大 60 度的坡度角。保持连续的机头向下升降舵压力使机翼卸载,可以保持机翼迎角尽可能低,让正常的横滚操纵尽可能有效。当空速与抖杆开始时的速度一样低时,可以使用正常横滚操纵,直到转副翼和扰流板全偏转。横滚操纵将俯仰率转变成转弯机动,从而降低俯仰姿态。最后,如果正常的俯仰,然后是横滚操纵均无效,则需在所需的横滚方向小心地使用方向舵,开始改出的横滚机动。

仅需使用小量的方向舵。用舵过多、过快或保持时间过长会使飞机失去 水平和方向控制。由于飞机处于低能状态,所以飞行员用舵时要注意。



降低俯仰姿态会增加空速,因而改进了升降舵及副翼的操纵效能。俯仰 姿态和空速回到所需的范围后,飞行员可以用正常的水平操纵减小坡度 角,使飞机恢复正常飞行。

### 机头下俯姿态较大,机翼水平

■飞机下俯姿态无意间超过 10 度且继续减小时,空速会急剧上升。飞行员可能会减小推力并放减速板。减推力会造成额外的机头下俯。放减速板会造成机头上仰、阻力增加以及相同迎角升力下降的情况。当空速远远大于 VMO/MMO 时,由于升降舵上有极大的空气动力负荷,升降舵指令机头上仰率的能力可能下降。

同样,有必要操纵飞机使其飞行轨迹回到地平线。飞机处于中度俯仰姿态时,如果需要,用机头向上的升降舵、减推力并放减速板,可使俯仰姿态改变到所需的范围。在俯仰姿态极低,空速大(远远高于

VMO/MMO)的情况下,建立机头向上的俯仰率可能需要机头向上的升降舵和机头向上的配平。

### 大坡度角

大坡度角是指超出正常飞行所需的坡度角。尽管对飞机失控的坡度角定 义为无意中超过 45 度,但在实际飞行中可能会遇到超出 90 度的坡度角。任何时候只要飞机不在"零坡度角"飞行,机翼产生的升力不能完全抵 消重力,所以需要大于 1 个 g 的载荷来保持平飞。坡度角大于 67 度时,平飞不能保持在飞行手册规定的载荷极限范围内。在坡度角大且空速增加的情况下,飞行员的主要任务是通过横滚操纵,机翼改平,用飞机的 1 升力直接对抗重力。坡度大于 60 度时使用机头向上的升降舵会使俯仰姿态出现不可估计的变化,并可能超出正常的结构负荷极限以及机翼迎角失速极限。飞机的升力矢量越接近垂直(机翼水平),改出飞机所用的 g 越有效。

柔和地施加水平操纵直到最大,可以提供足够的横滚控制力,建立非常 有利的改出横滚率。如果使用完全横滚操纵不理想,有必要在所需横滚 的方向使用一些方向舵。

仅需使用小量的方向舵。用舵过多、过快或保持时间过长会失去水平或 方向控制,或者出现结构故障。



### 机头上仰较大,坡度角大

机头上仰较大,坡度大的飞机失控需要慎重的飞行操纵输入。大坡度有利于减小过大的俯仰姿态。飞行员在考虑能量管理的同时,必须使用机头向下的升降舵并调整坡度,以达到所需的俯仰减少率。一旦俯仰姿态减到所需的水平,只需减小坡度,确保达到足够的空速,并使飞机回到平飞。

#### 机头下俯较大,坡度大

机头下俯较大,坡度大的飞机失控改出要求飞行员立即采取措施,因为高度在急剧交换速度。即使飞机有充足高度,暂时没有触地危险,空速也可迅速增加超出飞机的设计极限。可能有必要同时使用横滚并调整推力。也可能有必要使用机头向下的升降舵来限制升力,因为在坡度超过90度时,会向着地面方向起作用。这样还减小机翼迎角提高横滚能力。如需建立柔和的横滚改出率回到最近的地平线,使用全副翼和扰流板输入。接近机翼水平之前最重要的是不要增加g力,或使用机头向上的升降舵或安定面。驾驶员还应按需放出减速板。

### 失控改出技巧

改出技巧可以分两类情况,即机头上仰姿态较大和机头下俯姿态较大,并在每种情况判断大坡度的趋势。这些技巧还包括了其它的机组措施,如飞机失控的辨别、减少自动操作、完成改出等等。推荐的这些技巧为 飞机改出提供了逻辑顺序。

如果判断飞机失控,立即按照 ORH 非正常机动章节完成失控改出机动。

# 风切变

# 概述

不正确或无效的垂直飞行轨迹控制是众多飞机撞地的主要原因之一。尤其是低空遭遇风切变,因为风切变要迫使机组使用飞机的最大性能。接近地面时遭遇风切变是最危险的,因为对遭遇风切变做出反应和改出的时间太短或高度太低。



### 风切变中的飞机性能

掌握风切变如何影响飞机性能的知识,对在遭遇风切变时成功运用正确 的垂直飞行轨迹控制技巧是很重要的。

在 500 英尺以下风的大部分分量是水平的。水平的风切变可以提高或降低垂直飞行轨迹性能。提高性能的风切变首先表现为驾驶舱里空速显示增加。此种类型的风切变可能是减小空速和降低垂直飞行轨迹性能风切变的前兆。

如果顺风增加或顶风减小的速度大于飞机增速的速度,空速减小。当空速减小时,飞机通常倾向于下俯,以保持或重新获得配平速度。俯仰变化量的大小随着遭遇的空速变化而变化。如果飞行员试图通过降低机头重获失去的空速,空速和俯仰姿态同时减小会产生大的下降率。如果飞行员不加以制止,可能很快发展为临界的飞行轨迹控制情况。可能最多只有5秒钟时间来识别,并对降低的垂直飞行轨迹做出反应。

在临界的低高度情况下,如果可能,以空速换取高度。即使空速可能减小,俯仰姿态的增大也将增加升力并提高飞行轨迹角。正确的俯仰操作,结合最大可用推力将利用飞机的全部性能。

机组必须了解空速、高度、爬升率、俯仰姿态和驾驶杆力的正常值。当空速低于配平速度时,可能需要不同寻常的驾驶杆力来保持或增加俯仰姿态。如果空速发生重大变化且需要不同寻常的操纵力时,机组应当警惕可能遭遇风切变准备好采取措施。

# 避让、预防和改出

机组措施分为三个方面:避开、预防和改出。关于避让、预防的更多信息,参阅 FCOM 第 1 册风切变补充程序。关于改出的特定的机组措施参阅 ORH 非正常机动飞行一节。



非正常操作	第8章
目录	TOC 节
序言	8.1
非正常情况指南	
排故	8.2
进近和着陆	
在最近的合适机场着陆	8.3
气源系统	8.4
座舱高度警告	8.4
水上迫降	
发遇险信号	
通知机组成员和旅客	
消耗燃油	
客舱准备	8.5
水上迫降最后阶段	8.5
开始撤离	8.6
电气	8.6
使用备用电源进近和着陆	
发动机,APU	8.6
起飞后发动机失效与发动机失火的比较	8.6
发动机尾喷管起火	8.7
发动机推力控制失效	8.7
双发失去推力	8.8
发动机严重损坏并伴有大的振动	8.9
空中发动机关车推荐的技巧	8.9
撤离	
撤离方法	8.10



撤离过程中释放灭火瓶	.8.11
飞行操纵	.8.11
前缘或后缘装置失效	.8.11
用备用系统放襟翼	.8.14
飞行操纵卡阻或受阻	.8.14
安定面配平失效	.8.16
安定面失控	.8.17
人工配平安定面	.8.17
飞行操纵低压 — 方向舵减压器	.8.18
备用方向舵接通(如安装)	
飞行仪表,显示	.8.18
空速不可靠	.8.18
燃油	.8.20
燃油平衡	.8.20
漏燃油	
燃油油量低	.8.22
液压系统工工作。	.8.23
被压系统个工作 ─ 有陆	. 8.23
起落架	.8.24
起落架手柄卡阻在 UP 位	.8.24
起飞过程中或起飞后轮胎失效	.8.24
一个轮胎爆胎的情况下着陆	.8.25
部分或全部起落架收上着陆	.8.26
超速	
旅客氧气接通	.8.29
机尾触地	.8.30
起飞危险因素	.8.30
着陆危险因素	.8.31



轮舱火警	8.33
风挡	
侧窗打开(一个或多个)的飞行	
非正常检查单范围之外的情况	
基本空气动力学和系统知识	8.35
飞行轨迹控制	8.36
有记忆项目检查单	8.37
通讯	8.37
受损评定和飞机操纵评估	
	8 39



非正常操作 第8章

### 序言

本章介绍完成所选非正常检查单(NNC)的有关飞行技巧,并提供超出 NNC 范围的处理指南。机组应该完成 QRH 中所的非正常检查单。这些 检查单确保最佳的安全性,直到完成相应措施并安全着陆。本章讨论的 技巧旨在减小工作量,提高机组配合,确保飞行安全并提供标准化的基础。全面复习 QRH 的 CI.2 节,(检查单介绍及非正常检查单)对于理 解此章非常重要。

# 非正常情况指南

出现非正常情况时,下列方法适用:

- 非正常情况识别:发现非正常情况的机组成员要清楚准确地报告故障情况。
- 控制好飞机: 在 PM 完成非正常检查单的过程中, PF 必须控制好飞机。建议充分使用自动飞行系统减轻机组工作量。
- 分析状况:只有正确地判断故障的系统之后才能完成非正常检查单。 检查所有的警戒和警告灯,确定失效的系统。
- 注:只要出现缺氧或怀疑空气被污染,即使没有出现相应的警告,驾驶 员也应戴上氧气面罩并建立机组通讯。

- 采取适当的措施:尽管许多空中非正常情况都要求立即采取修正措施,但是 PF 发出指令的快慢和 PM 执行指令的速度可使问题变得更复杂。指令必须清楚简洁,发出下一个指令之前,留出一定时间确认每个指令。在证实和执行指令期间, PF 必须控制好飞机。其它机组成员必须保证自己向 PF 所做的报告清楚简洁,对非正常情况的性质即没有夸张也没有折扣。这样便排除了理解上的混淆,确保快速、有效地处理好非正常情况。
- 评估是否需要着陆: 如果非正常检查单要求机组计划在最近合适的机场着陆,或符合 QRH 中 CI.2 节(检查单介绍,非正常检查单)列举的情况,则要改航到可以进行安全着陆的最近机场。如果非正常检查单或检查单介绍没有要求在最近的合适机场着陆,驾驶员必须确定如果继续飞向目的地是否会危及飞行安全。

### 排故

排故可以定义为采取公布的检查单以外的步骤,试图改善和纠正一种非 正常情况。例如:

- 在非正常检查单中没有规定时,试图恢复一个系统或循环跳开关
- 使用维护方面的信息来指导机组措施
- 使用仅用于维护的电门和控制

排故很少能有帮助,并可能导致系统功能的进一步丧失或失效,造成事故征候或事故。只有当完成公布的检查单明显导致不可接受的状况时,

■ 机组才考虑检查单以外的额外措施。当飞机的操纵性有问题不太可能安全着陆时,对于飞起落架、襟翼或减速板放出时的飞机操纵性进行评估可能合适。同样,只有飞机在当前状况不能安全着陆时,才能试图活动卡阻的飞行操纵,并依据非正常检查单活动到可能的程度。

由机组专注于排故而导致的注意力分散,是造成几起燃油耗尽和 CFIT (可控飞行撞地)事故的关键因素。波音建议尽量完成公布的非正常检查单,特别是非正常检查单已经对飞行操纵故障采取措施的时候。对于超出非正常检查单范围以外情况的指南在本章的后部分介绍。



### 进近和着陆

当出现非正常情况时,急于进近会使事情更加复杂。除非是情况要求立即着陆,否则在五边前完成所有的纠正措施。

对于一些非正常的情况,由于进近速度可能增大,着陆距离可能增加, 因此需要考虑不同的拉平剖面或着陆技巧。

如果需要完成需要时间较长的非正常检查单步骤,例如使用备用襟翼或起落架放出系统,计划延长直线进近。只要非正常检查单中没有禁止使用,预位自动刹车和减速板。

注: 因为在接地时自动刹车能及时地施加对称的刹车,比最大人工刹车可能更有效,所以推荐使用自动刹车。但是,QRH 中 PI 章节咨询信息所提供的非正常形态下着陆距离数据是基于使用最大人工刹车。当使用正确时,最大人工刹车可以提供最短的停止距离。

飞正常下滑轨迹,并准备在正常接地区着陆。着陆后,利用可用的减速 方法让飞机在跑道上停稳。机长必须根据情况决定是否需要紧急撤离, 或者飞机是否能安全滑离跑道。

### 在最近的合适机场着陆

#### 附录 A.2.8

"计划在最近合适机场着陆"是 QRH 中的一句术语。本章解释了该句话的原理并阐述了如何实施。

在非正常情况下,对运行和飞行安全同时负有权限和责任的责任机长,必须决定是继续按计划飞行还是改航到其它机场。在紧急情况下,这种权力包括可以偏离规则以满足紧急情况的需要。在任何情况下,责任机长都应采取安全有效的措施。

在 QRH 中注明了需 "在最近的合适机场着陆"的情况,可以协助机组做出决定。在检查单介绍或具体的非正常检查单中都介绍了这些情况。关于一台发动机失效的规定比较具体。大多数局方规定,双发飞机的责任机长,在一台发动机失效或关车的情况下,应该在能够保证安全着陆的最近合适机场着陆。



合适的机场是由局方根据指导材料为营运人决定的,但总的来说,必须有充足的设备来满足最低天气标准和跑道条件。如果需要改航到最近的合适机场着陆(双发飞机的一台发动机失效),指导材料也同样规定飞行员应该"从时间方面考虑"选择最近的合适机场。在选择最近机场时,责任机长还应考虑最近机场的设备、气象条件,以及哪个距飞机当前位置最近。根据非正常情况的性质和相关因素的考虑,责任机长也可能决定最安全的措施是改航到较远的一个机场,而不是去最近的机场。例如,如果机长判断继续飞到另外一个附近机场所需的时间等于或小于盘旋下降到离飞机当前位置最近的机场,就没有必要申请盘旋下降到最近机场。对于持续冒烟或不能确定火情已彻底熄灭的情况,最安全的措施通常是请求尽可能提早下降、着陆并撤离。这可能要求在符合机型类别的最近机场着陆,而不是通常在航路段出现事故时所用的最近合适机场。

# 气源系统

# 座舱高度警告

已出现几起关于座舱高度警告的报告,都是因为发动机引气和空调组件电门设置不正确引起的。这些情况都是由于机组在做无发动机引气起飞之后,没有正确设置电门导致的。另外,还有报告指出,由于机组将座舱高度警告与起飞形态警告混淆,从而延误了对座舱高度警告的反应。为了强调不正确设置电门影响增压的问题,已经对正常起飞程序进行了修改,指示机组在完成收襟翼后,设置或核实发动机引气和空调组件电门位置正确。在起飞后正常检查单中也增加了发动机引气和空调组件的相关项目。另外,在执行无发动机引气起飞时,参照无发动机引气起飞补充程序,再结合良好的机组配合,可以减少机组误差。



如果机组记住,只有当飞机在地面时起飞形态警告喇叭才会预位,可以避免将座舱高度警告喇叭和起飞形态警告喇叭混淆。如果是在空中出现喇叭声,说明座舱高度到了10,000英尺。在这种情况下,机组应该立即执行座舱高度警告或快速释压非正常检查单。

### 水上迫降

## 发遇险信号

使用当前的空地频率发射 Mayday 信号、现在位置、航道、速度、高度、 形势、意向、预计接地的时间、位置以及机型。将应答机编码调到 7700, 如有可能,确定到最近的船只或陆地的航道。

## 通知机组成员和旅客

警告机组和乘客做好水上迫降的准备。明确救生筏位置(如安装),将 飞机内所有松动设备固定好。穿上救生衣,系好肩带和安全带。离开飞 机之前不要给救生衣充气。

## 消耗燃油

如果紧急情况允许,在迫降前耗掉机上燃油。这样可以提供较大浮力和较小的进近速度。但不能把燃油耗到极限量,因为用发动机动力作水上 迫降可以改善接触水面的操纵性。

## 客舱准备

用内话与客舱人员协商,或让客舱人员亲自向驾驶舱报告,保证客舱的水上迫降准备工作已经完成。

## 水上迫降最后阶段

发射最后位置。放下襟翼 40 或适合当时情况的着陆襟翼。

通知乘务组即将水上迫降。在五边时广播即将进行水上迫降,通知机组成员及乘客做好防撞姿势。保持 VREF 空速。保持 200-300 英尺/分的下降率。如有可能,计划迎风接水并与海浪平行。为了完成拉平和接水,柔和抬头到 10 至 12 度的接水姿态。用推力保持空速和下降率。



### 开始撤离

当飞机停住不动后,到指定的迫降位置尽快开始撤离,并确保每一位乘客都脱离了飞机。

放出滑梯/救生筏。小心不要扯裂或刺破滑梯/救生筏。避免飘进飞机部件的内部或底部。离开燃油弥漫的水域。

### 电气

## 使用备用电源进近和着陆

发生交流电源完全失效并无法恢复的机率很小。由于系统设计的原因,不需要依靠备用电源完成进近和着陆的非正常检查单。但是,有些局方要求对飞行员就此类情况加以培训。在训练过程中、或出现必须要用备用电源进近和着陆这类不大可能发生的情况时,遵守以下原则。

完成所有非正常检查单和进近准备。需要人工增压控制和人工安定面配平。左导航无线电和通讯无线电通过备用电源工作。使用右点火。在有些飞机上,机长的电子飞行仪表和左侧 FMC 可用。

注: 有关备用电源供电的重要设备参阅 FCOM 第 2 册第 6 章。

按进近速度飞行。只有部分防滞可用,所以不要超过进近速度。使用刹车小心。襟翼位置指示器失效。自动刹车和自动减速板不可用。可以使用反推。

737-300 - 737-500

注: 在地面为了给备用汇流条供电,必须将备用电源电门放 BAT 位。

## 发动机, APU

## 起飞后发动机失效与发动机失火的比较

发动机失效的非正常检查单通常在襟翼收上后,并且条件允许的情况下 完成。



一旦发动机失火,当飞机得到控制,起落架已经收上,安全高度已获得(最低 400 英尺 AGL)后,完成 NNC 的记忆项目。由于考虑到推力不对称,波音推荐在 PM 证实 PF 已识别出正确的发动机之后,由 PF 收回 【受影响发动机的油门。襟翼收上后,并且条件允许时,在不影响其它正常工作的基础上,完成参考项目。

## 发动机尾喷管起火

典型的发动机尾喷管起火是由于发动机控制故障,导致汇集的燃油点火引起。喷火可能损坏发动机,并导致非计划的旅客撤离。

如果报告尾喷管起火,机组应立即完成 NNC。在处理时机组还应该考虑以下几点:

- 冷转发动机是灭火的主要方法
- 为防止不适当的旅客撤离,应在第一时间通知乘务员
- 保持与地面人员和塔台的联系非常重要,可以帮助判断尾管喷火的状态以及是否需要消防援助
- 发动机失火检查单不适用,因为发动机灭火剂对尾喷管里的火不起作用。

## 发动机推力控制失效

无论发动机控制属于液压机械控制、或带有电子监控的液压机械控制(例如 PMC)还是全权数字式发动机控制 (FADEC),所有涡扇发动机都易发生此类故障。对于控制失效,每个发动机的反应各不相同。故障在空中和地面都有可能发生。飞行员所面临的主要挑战是能否识别出这种情况并判断哪一台发动机出了故障。这种情况在飞行的任何阶段都可能发生。

发动机或燃油控制系统部件失效,或推力手柄位置反馈消失造成发动机推力失效。由于许多发动机是在某个固定的 RPM 或推力手柄位置出现失效,所以控制失效不会立即有明显的反应。这个固定的 RPM 或推力手柄位置可能很接近指令的推力值,因此机组在试图使用推力手柄改变推力之前很难发现这种故障。发动机其它反应包括: 随高度或空/地逻辑的变化,会出现空中停车、低 RPM 运转以及推力保持在最后一个有效推力手柄设值(在推力手柄反馈故障时)。在任何情况下,受影响发动机对推力手柄的移动没有反应。



发动机极限/喘振/失速非正常检查单中已编入这一故障。由于识别起来比 较困难,如果怀疑发动机控制失效,机组应继续起飞或保持飞行,直到 可以完成发动机极限/喘振/失速非正常检查单。这有利于方向控制,并防 止无意中关错发动机。在有些情况下,例如地面低速运行时,可能需要 立即关车以保持方向控制。

## 双发失去推力

无论高度或速度如何, 双发失效需要立即采取措施。完成记忆项目并建 ■ 立适当的空速,以便立即进行风转起动。如果尽早重新起动(或在判断 出发动机失效后立即进行), 充分利用发动机高转速, 风转起动成功的 可能性较大。在30,000 英尺以下使用较高的空速和高度可以提高重新起 动成功的可能性。如果在较高的高度推力失效,可能需要下降到较低的 高度,以提高风转起动的能力。

空中起动包线规定了验证时所演示的风转起动区域。应注意的是该包线 所指定的并不是风转起动可能成功的唯一区域。提供 LOSS OF THRUST ON BOTH ENGINES (双发失去推力) 非正常检查单是为了保证机组在 发动机失效时能充分利用高转速,而不要考虑高度或空速。由于上述原 ■ 因,尝试 APU 起动之前,先执行 LOSS OF THRUST ON BOTH ENGINES (双发失去推力) 非正常检查单的记忆部分。如果风转重新起动不成功, 尽快起动 APU 以提供电源,并在下一次起动尝试中提供起动机辅助。 在风转重起过程中, EGT 可能超出显示的一台发动机起动极限。在双发 失效重新起动过程中,使用起飞 EGT 极限。空中起动悬挂或者失速通常 表现为 RPM 停滯并且 EGT 上升。起动过程中,发动机可能缓慢加速到 慢车,只要 RPM 在上升,并且 EGT 没有接近或快速接近极限就不需采

注: 当电源恢复时,不要把建立的 APU 发电机电源与在慢车 RPM 建立 的发动机发电机电源相混淆,不要过早地前推推力手柄。

取措施。



## 发动机严重损坏并伴有大的振动

某些发动机失效,如风扇叶片飞脱可能造成机体强烈振动。虽然机体振动对于机组而言看起来很严重,但它绝对不会损坏飞机结构或关键系统。然而应通过尽快减小空速和下降来减小振动。随着高度和空速的改变,飞机会经历不同强度的振动。总的来讲,振动强度随空速的减小而减弱;但在给定的高度,随着空速的改变,振动可瞬间增大或减小。

如振动仍不可接受,下降到较低高度(地形许可时)获得较低的空速,通常可以降低振动强度。进近期间随着空速的进一步下降,振动可能变得难以察觉。

振动环境对人体行为的冲击取决于多种因素,包括相对于身体的振动方位。在振动环境工作的人可通过向前俯或向后仰,站立或身体位置的其它变化得到缓解。

一旦机体振动减到可接受的强度,机组必须评估情况,并根据天气、剩余燃油和可用机场来决定下一步措施。

## 空中发动机关车推荐的技巧

### 附录 A.2.8

任何时候如果需要在空中发动机关车,机组之间的配合非常关键。曾经出现由于机组关错发动机,而使飞机故障酿成飞机事故的惨训。

当飞行轨迹完全控制,机组应该仔细、有序地确认受影响的发动机,保证没有关断工作的发动机。即使有火警指示也不要急于完成关车检查单。以下是该技巧的一个示例:

当需要发动机关车时, PF 断开 A/T。PF 向 PM 口头确认受影响的发动机,缓慢将要关车的发动机的推力手柄收回。

按以下步骤关断起动手柄:

- PM 将手放在要关车发动机的起动手柄上, 并口头确认
- PF 口头确认 PM 是选择的正确的起动手柄
- PM 将起动手柄移至关断位。



如果 NNC 要求启用发动机灭火手柄, 按以下步骤协调:

- PM 将手放在要关车发动机的灭火手柄上, 并口头确认
- PF 口头确认 PM 是选择的正确的燃油控制活门
- PM 提起发动机火警电门。

### 撤离

如果计划撤离并且时间允许,彻底的简令及机组和旅客准备可以增加成功撤离的机会。机组准备应包括复习相关的检查单,以及其它需要完成的措施。还应商量如何使用自动刹车。如果是因为起火撤离,并且是大风天气,考虑如何停放飞机让火势处于下风侧。

通知乘务组在受影响的出口可能出现的不利条件。每种情况下的可用出口也可能不同。机组成员应决定在当前情况下哪些出口可用。

对于非计划撤离,开始下达撤离指令前机长需仔细分析情况。镇静有序 地快速采取措施可以提高成功撤离的机会。

## 撤离方法

当需要撤离旅客和机组时,机组必须选择是用紧急滑梯做紧急撤离,还 是采用其它更平稳的方法,例如登机梯、廊桥等等。应利用所有可用的 信息源来确定最安全的措施:包括乘务组、其它飞机以及航管的报告。 机长在仔细考虑所有的因素后再确定最佳的撤离方式。这些因素包括, 但不限于:

- 情况的紧急程度,包括如果延误会导致人员伤亡的可能性
- 对飞机的威胁类型,包括结构损坏、火警、报告机上有炸弹等等
- 火警通过溢油或其它易燃物质快速蔓延的可能性
- 飞机损坏程度
- 如果用滑梯撤离,旅客在紧急撤离过程中受伤的可能性如果有疑虑,机组应考虑用滑梯紧急撤离。



如需要旅客撤离飞机,但情况并非很紧急,则机长决定无需撤离 NNC,通常情况下,在旅客撤离飞机前需完成关断程序。

### 撤离过程中释放灭火瓶

"撤离"非正常检查单规定了如果一个发动机或 APU 火警灯亮,应释放发动机或 APU 灭火瓶。然而,撤离时可能存在超出非正常检查单的范围的潜在火情,并且不会启动发动机或 APU 火警。机组决定是否向发动机和/或 APU 释放一个或多个灭火瓶时,应考虑以下几个方面:

- 如果发动机火警灯未亮,但在发动机内部或附近有火情指示,或报告 失火,向受影响的发动机释放两个可用的灭火瓶。
- 如果 APU 火警灯未亮,但在 APU 内部或附近有火情指示,或报告失火,释放 APU 灭火瓶。
- 释放的海伦(碳卤)灭火剂专门用于灭火,对于发动机吊舱内的防火 作用非常小。并且碳卤会很快挥发。
- 撤离时如果没有火情指示,发动机或 APU 内部或附近也没有报告失火,例如货舱火警,安全或炸弹威胁等,就没有必要释放发动机或APU 灭火瓶。

## 飞行操纵

## 前缘或后缘装置失效

前缘或后缘装置失效会在收或放过程中出现。本节讨论的是着陆时无襟 翼及部分襟翼,或前缘/后缘装置不对称等故障情况。

### 无襟翼着陆

前缘和后缘装置都不能放出的可能性是极小的。如果在飞行中遇到无襟 翼着陆的情况,飞行员应考虑使用以下技巧。该情况的训练仅限于在模 拟机上实施。

选择了合适的着陆机场后,开始进近前,考虑减小飞机全重(耗油)以减小接地速度。



飞一个宽的起落航线,满足较大机动速度所需的转弯半径增加。距离跑 ■ 道大约 10 海里时建立五边。这样有充足的时间在平飞时放起落架并减速 到目标速度,以及完成所有要求的检查单。建立五边之前,保持空速不 低于襟翼收上激动速度。五边之前用正常坡度角机动。

### 五边讲近

#### 737-300 - 737-500

如可用,使用 ILS 下滑道。对准五边之前,不要将空速减小到五边进近速度。切入下降剖面之前,减速到指令空速,并在确定着陆之前一直保持这个速度。

### 737-600 - 737-900ER

如可用,使用 ILS 或 GLS 下滑道。对准五边之前,不要将空速减小到五边进近速度。切入下降剖面之前,减速到指令空速,并在确定着陆之前一直保持这个速度。

由于地速较大,五边的正常下降率接近 900fpm。在五边的机身姿态比襟翼 30 进近高大约 1 度 — 2 度。不要做平滑进近(下滑轨迹角平缓)或对准跑道入口。使用跑到以外大约 1,000 英尺的正常瞄准点。

人工控制推力手柄。由于自动速度保护功能,使用自动油门可能导致五 边速度过大。由于没有襟翼放出,发动机在低慢车速度工作。当发动机 接近慢车 RPM 时,发动机加速所需要的时间比正常情况下长。

注:进近阶段可以使用自动驾驶。不要自动落地。800 英尺以下不推荐 用减速板减速。如果预计着陆会超出正常接地区,复飞。

#### 着陆

在理想的接地点将飞机飞到跑道上。稍微拉平让下降率减小到可接受的程度。不要让飞机平飘。为了消耗额外的速度在跑道上平飘会浪费可用跑道长度,并增加机尾触地的可能性。不要为了追求柔和的落地而冒在正常接地区以外接地的危险。



为了在理想的接地点接地并让前轮落在跑道上,需要稍微顶杆。前轮接地后,保持轻微顶杆,并快速完成着陆滑跑程序。需要长时间保持最大 反推。

推荐使用自动刹车。自动刹车设置应该符合跑道长度。如果减速率不满足要求的停机距离,使用人工刹车。

主起落架接地时立即使用反推(反推在高速时更有效),并且最大反推 可以让自动刹车系统将刹车压力减到最低水平。小于最大反推会增加刹 车能量要求,并可能导致刹车温度高。

### 前缘襟翼过渡 — 着陆

如果出现前缘装置不对称或歪斜,修正后的 VREF 在所有情况下提供 15 度的坡度角机动能力,以及 15 度的裕度保护。

着陆拉平过程中不要带住飞机平飘。为了消耗额外的跑道入口速度在跑道上平飘会浪费可用跑道长度,并增加机尾触地的可能性。

737-300 - 737-500

**注**:复飞过程中,如果起落架收上同时襟翼大于15,会出现起落架形态警告。

737-600 - 737-900ER

注:复飞过程中,如果起落架收上同时襟翼大于25,会出现起落架形态 警告。

### 后缘襟翼不对称 - 着陆

如果出现后缘襟翼收上不对称,即使在襟翼刚离开全收上位置时出现不 对称,飞机仍具有全机动能力。消耗染油减小着陆重量并降低进近速度。 在着陆航线上飞准确的空速。襟翼设置较小时,过大的空速不容易减小, 特别在五边下降时。在五边的俯仰姿态和下降率比正常着陆大。拉平过 程中,空速没有在正常情况下减得快。



在理想的接地点将飞机飞到跑道上。稍微拉平让下降率减小到可接受的程度。不要让飞机平飘。为了消耗额外的速度在跑道上平飘会浪费可用跑道长度,并增加机尾触地的可能性。不要为了追求柔和的落地而冒在正常接地区以外接地的危险。

737-300 - 737-500

注:复飞过程中,如果起落架收上同时襟翼大于15,会出现起落架形态 警告。

737-600 - 737-900ER

注: 复飞过程中,如果起落架收上同时襟翼大于25,会出现起落架形态警告。

## 用备用系统放襟翼

如果用备用系统放襟翼,推荐的设置指令速度的方法与正常放襟翼时使用的方法不同。因为用备用系统放襟翼的速度很慢,因此建议机组推迟设置新的指令速度的时间,直到襟翼到达选择的位置。这种方法可以防止机组在执行其它项目无暇顾及空速时,而无意识进入低速状态。

## 飞行操纵卡阻或受阻

虽然商用飞机极少出现飞行操纵系统卡阻,但偶尔也会发生。飞行操纵 卡阻通常是由渗漏到钢索或部件上的水积聚成冰,灰尘积累,部件故障 (如钢索断裂或零件破损),润滑不当或外来物等原因造成。

飞行操纵卡阻不易发现,特别是飞机处于正确的配平状况下。飞机俯仰轴的卡阻比其它轴的卡阻更难发现。如果升降舵出现卡阻,它可能被配平所掩盖。飞行卡阻的一些现象为:

- 自动驾驶不明原因地断开
- 自动驾驶不能接通
- 自动驾驶改平过程中高度没飞到或飞过了
- 改变速度或形态过程中需要大于正常的操纵力。



如果存在飞行操纵卡阻,两名飞行员应用力消除卡阻或接通超控装置。 在这种情况下用太大的力消除卡阻或启动超控功能不用担心会损坏飞行 操纵机械装置。使用最大的力会使某些飞行操纵面和卡阻的操纵面一起 移动。如果消除了卡阻,两名飞行员的飞行操纵应可用。

**注**:如果飞行操纵卡阻是由于结冰导致,飞到较高温度区域后卡阻便可消除。

737-300 - 737-500

注: 驾驶盘有超控功能。

737-600 - 737-900ER

注: 驾驶盘和驾驶杆有超控功能。

如果卡阻没有消除,只要启动超控装置便可以使飞机操纵面移动,而不受卡阻操纵面的影响。用力操纵非卡阻的飞行操纵便可启动超控装置。施加了充足的力后,卡阻的操纵面被超控,非卡阻的操纵面正常工作。 为了识别出非卡阻的飞行操纵,需对每一个飞行操纵单独施力。通过非卡阻操纵面产生最大的飞机操纵。

注:剩余飞行应由非卡阻一侧的飞行员操纵飞机。

非卡阻的操纵需要正常的力加上额外的超控力来移动飞行操纵面。例如,如果移动操纵面通常需要 10 磅(4 公斤)的力,需要 50 磅(23 公斤)的力启动超控,那么在超控时总共就需要 60 磅(27 公斤)的力来移动操纵面。飞行操纵有卡阻时反应要慢于正常情况。但是对飞机的操纵和着陆可以有充足的反应。

对于没有超控功能的操纵,对飞行操纵施加了相当大的力后可能出现有限的操纵面偏转。这种反应是由于钢索伸张及结构性弯曲导致的。这种反应应该可以满足飞机操纵和着陆。

### 配平输入

如果存在飞行操纵卡阻,从其它的操纵面进行人工输入,抵消压力并保持飞行操纵中立。下表提供可用来抵消飞行操纵卡阻的配平输入。



卡阻的操纵面	人工配平输入
升降舵	安定面
副翼	方向舵
方向舵	副翼

注:不对称的发动机推力可以帮助横侧和方向控制。

### 讲䜣和着陆

尽量选择最小侧风的跑道。及早完成进近准备。着陆前重新检查飞行操 纵面的使用情况,确定故障是否仍然存在。改变推力、减速板或形态不 要过猛。做小的坡度角改变。五边进近时,接地前不要将推力减到慢车。 使用不对称刹车和不对称反推有助于飞机在跑道上的方向控制。

**注**:一旦升降舵卡阻,需要远远大于正常的操纵力,并且拉平飞机时操纵反应也比正常慢。

### 复飞程序

如果知道或怀疑升降舵卡阻,尽量避免复飞。升降舵卡阻情况下复飞时, 柔和地加油门,同时用安定面及所有可用的升降舵保持俯仰操纵。如果 需要复飞,复飞程序与正常的复飞相同。

## 安定面配平失效

多种原因可能导致安定面配平失效。最常见的原因是安定面马达失效。 这种失效导致无法通过自动驾驶或驾驶盘电门进行电动配平,但是仍然 可以通过配平手轮人工配平。用"安定面配平失效"非正常检查单处理 此类失效。



其它较为少见的失效方式也可以用"安定面配平失效"非正常检查单来 处理,这包括:

- 安定面马达堵塞或卡阻。这种失效导致无法通过自动驾驶或驾驶盘电 门进行电动配平,但是仍然可以通过超控自动驾驶和主电动配平制动 系统,用配平手轮人工配平。这种情况下人工转动配平轮需要的力比 正常大。
- 安定面传动装置堵塞或卡阻。这种失效导致无法通过自动驾驶或驾驶 盘电门进行电动配平,同时人工配平失效。结果是安定面不能配平。 试飞证明,即使安定面失效,飞机也能够安全飞行并着陆。
  - 安定面传动装置堵塞或卡阻可能是由于螺杆上结冰导致的。如果机组怀疑失效是由于结冰导致的,下降到较暖的温度然后再试一次。

## 安定面失控

牢牢握住驾驶杆,保持所需的俯仰姿态。如果非指令的配平运动继续,向相反的方向移动驾驶杆会中断安定面配平指令。

## 人工配平安定面

如果需要人工配平安定面,拉出人工配平轮手柄之前,确认两个安定面 配平切断电门在 CUTOUT 位。

安定面上过大的空气载荷可能需要两名飞行员共同用力来修正错误的配平。在极端条件下,可能需要以空气动力释放空气载荷,进行人工配平。加速或减速到配平速度,同时尝试人工配平。

预计进近所需的配平变化。进近过程中尽早建立飞机形态。一旦达到着 陆形态,尽量保持恒定的配平设置。如果需要复飞,预计到配平量将随 空速增加改变。



# 飞行操纵低压 — 方向舵减压器

737-300 - 737-500

一旦系统 A 飞行操纵 LOW PRESSURE 灯亮,通常应完成飞行操纵低压非正常检查单。但是,如果在 700 英尺无线电高度,因为方向舵减压器不能过渡到正常压力而导致灯亮。机组应该继续着陆。A 系统方向舵压力低时,有足够的方向舵控制,对于第 6 章侧风着陆指标以内的侧风都能够操纵。一旦复飞,就需要在着陆前完成飞行操纵低压非正常检查单。由于方向舵减压器低压导致的系统 A 飞行操纵 LOW PRESSURE(低压)灯亮不影响自动驾驶仪的自动着陆操作。

## 备用方向舵接通(如安装)

只要备用方向舵 PCU 工作,STANDBY RUDDER ON(备用方向舵接通)灯亮。如果该灯亮既不是因为机组措施也不是因为液压系统故障,则可能发生以下两种情况之一。最可能的原因是力阻监控器故障,无意中启动备用泵,并且给备用 PCU 提供动力。在这种情况下,3个 PCU 控制活门给方向舵提供动力,所以应避免满舵输入,防止在方向舵上施加过量的载荷。这种情况有相应的 NNC。第二种原因可能是因为两个主 PCU控制活门之间的压差,指示卡阻的情况。这种情况不需要执行 NNC,因为备用方向舵 PCU 可以提供满意的方向舵操作

## 飞行仪表,显示

## 空速不可靠

皮托/静压系统阻塞或冻结或雷达罩严重损坏或飞脱都会造成空速指示不可靠。当皮托探头的冲压空气进口阻塞后,探头压力在排水口释放,空速缓慢掉到零。如冲压空气进口与探头排水口都阻塞,陷于系统内部的压力便呈现无规律的反应。扩张时压力增大,压缩时减小或保持恒定。不论哪种情况空速指示都不正常。这也就意味着爬升时指示空速增加,下降时减小,或巡航时指示空速无法预测。



如果机组意识到此故障,即使没有有效的空速信息帮助也能安全地飞行,并且难度很小。只有熟悉姿态、推力调定和空速之间的内部关系才能及早识别出错误的空速指示。发现问题过晚会导致飞机失去控制。

飞行机组应熟悉每一种机动飞行大概的俯仰姿态。例如,爬升性能是以保持特定的空速或马赫数为基础的。这会产生随全重和高度稍微变化的特定机身姿态。任何为了保持所需空速而产生的机身姿态的显著变化都提醒飞行组注意潜在的问题。

当识别出空速异常时,立即让飞机回到飞行状态的目标姿态和推力调定。如果必须在无可靠空速指示状态下继续飞行,根据实际飞机全重和高度,在 QRH 空中性能章节中查空速不可靠/穿越颠簸气流表飞行,获得正确的姿态、推力调定和 V/S。

737-300 - 737-500

FMC 和仪表显示器(如安装)可以提供地速信息。这些指示可以用来进行交叉检查。许多空中交通管制雷达也能测量地速。

737-600 - 737-900ER

FMC 和仪表显示器可以提供地速信息。这些指示可以用来进行交叉检查。许多空中交通管制雷达也能测量地速。

对于装有迎角(AOA)指示器的飞机,将模拟式指针保持在大约3点钟位。这接近飞机当前形态的安全机动速度和进近速度。

### 下降

通过飞机身姿态并根据 QRH 检查下降率,能够以慢车推力下降至 10,000 英尺。在高于所选改平高度 2,000 英尺时,减小下降率至 1,000FPM。到达预选高度时,建立与飞机形态对应的姿态和推力。如果可能,在改变飞机形态和高度前使飞机稳定。



#### 讲䜣

737-300 - 737-500

如可行,执行 ILS 进近。在五边及早建立着陆形态。切入下滑道或下降 开始时,按 ORH 调定推力和姿态,用推力控制下降率。

737-600 - 737-900ER

如可行,执行 ILS 或 GLS 进近。在五边及早建立着陆形态。切入下滑道或下降开始时,按 ORH 调定推力和姿态,用推力控制下降率。

### 着陆

控制五边进近,在离跑道头大约 1,000-1,500 英尺处接地。将飞机飞到跑道上,不要带住飞机或"平飘"接地。

如可以,使用自动刹车。如果使用了人工刹车,保持足够的刹车脚蹬压力,直到保证安全停止。接地后,立即快速完成着陆滑跑程序。

### 燃油

## 燃油平衡

波音飞机上的燃油平衡极限主要为了机身和起落架的结构寿命,而不是操纵性。频繁地在超出燃油平衡极限的条件下飞行会减少机身或起落架的结构寿命。超出正常的燃油平衡极限对水平控制不会有大的影响。

#### 737-300 - 737-500

燃油平衡极限也指示超出当前状态的不平衡可能导致配平阻力增加,以 及油耗上升。达到燃油平衡极限时,应完成燃油平衡补充程序。

#### 737-600 - 737-900ER

燃油平衡警告的主要目的是通知机组不平衡超出当前状态,并且可能导致配平阻力增加,以及油耗上升。当出现燃油平衡警告时,应完成 IMBAL (燃油不平衡)非正常检查单。



在机组中有一个共同的错误概念,那就是空中一台发动机停车后应当立即打开燃油交输活门,以防止燃油不平衡。这实际上与波音推荐的程序恰好背道而驰,并且会严重加重燃油不平衡。此情况在一台发动机失效同时漏油的情况下尤为严重。不按照检查单,而武断地打开交输活门并启动燃油平衡程序,可能导致将可用燃油抽出机外。

这种错误概念在模拟机训练中会更进一步加强。因为模拟机所有油泵输出压力设计为相等,这样交输活门打开后表面上会保持燃油平衡。然而,飞机上的燃油泵在输出压力上有一个允许的变化。如果燃油泵的输出压差大,并且交输活门打开,燃油便从油泵输出压力最高的油箱注入到工作的发动机。这可能导致燃油意外地从油量最少的油箱流出。

### 平衡燃油考虑因素

当执行燃油平衡程序时,应考虑以下几点:

- 使用燃油平衡补充程序并结合机组配合,减少机组失误
- 没有接近不平衡极限时做常规的燃油平衡会增加机组失误的可能性,并且不会明显改进油耗。
- 在飞行的关键阶段,应该推迟平衡燃油直到工作量允许。这样可以减少机组失误,使机组注意力集中在飞行轨迹的控制上。
- 如果不平衡的原因很明显,在进近过程中出现的燃油不平衡不必重视 (例如发动机失效、或推力不对称等)。

## 漏燃油

任何时候,只要遇到意外的油量指示、FMC 燃油信息,燃油不平衡等情况,都应考虑可能是漏油所致。保留燃油记录,并将实际油耗与飞行计划油耗比较,可以帮助飞行员判断是否漏油。



严重的漏油虽然极少出现,但却很难发现。NNC 是假设在支架与发动机之间出现漏油。驾驶舱没有专门的漏油信号。必须通过观察燃油记录不一致,目视核实或通过其它渗漏导致的信号来探测漏油。油量或燃油平衡有任何意外的改变,机组都应考虑有可能是漏油所致。如果怀疑漏油,一定要按非正常检查单处理。

非正常检查单指导机组通过步骤判断漏油是否来自发动机区域如果证实是发动机漏燃油,NNC 指令机组关断受影响的发动机。关车有两个原因首先要防止燃油的损失会导致燃油量低的状态。第二个原因是当发动机周围有漏燃油的情况时,会增加潜在的火警危险。着陆期间使用反推时,会进一步增加火警的危险。使用反推会改变发动机周围的空气流量从而导致将泄漏的燃油更广地扩散到周围的空气中。

## 燃油油量低

737-300 - 737-500

当任一主油箱的油量指示小于等于 1,000 磅/453 公斤时, 存在油量低的情况。

#### 737-600 - 737-900ER

当显示燃油 LOW 指示时,存在油量低的情况。

#### 进近和着陆

油量低时,下降和进近过程中尽可量保持光洁形态以节省燃油。然而,较早改变形态能够柔和、缓慢减速到五边进近速度,防止燃油冲到油箱的前部。

建议使用适合风向风速的正常着陆形态和空速。

在跑道条件允许情况下,避免过量刹车和高位反推,防所有燃油泵露出以及在着陆滑跑中发动机可能熄火。

### 复飞

如果必须复飞,根据安全爬升梯度的要求,缓慢柔和地增加推力,保持最小的机头上仰机身姿态。避免飞机增速过快。如果任一机翼油箱燃油泵低压灯亮,不要关掉燃油泵电门。



## 液压系统

正确的进近计划非常重要。应该考虑不工作系统对以下因素的影响:侧风能力、自动飞行、安定面配平、操纵反应、操纵感觉、反推、停止距离和复飞形态,以及到达备降场所需的性能。

## 液压系统不工作 — 着陆

如果用人工放起落架系统放起落架,起落架不能收起。备用(电动)系 统可以放出或收起后缘襟翼。

但是襟翼收放速度明显减小。可以用备用系统放出前缘襟翼,但是不能收起。

用襟翼 15 提高复飞能力。拉平过程中飞机可能会平飘。不要让飞机平飘。 在推荐的接地点把飞机飞到跑道上。

如果前轮转弯不工作并且存在侧风,应考虑在刹车效应报告好或更佳的 跑道上着陆。速度低于 60 节左右时,方向舵效应减小,刹车效应就成为 方向控制的主要方式。如果操纵性还令人满意,用差动推力和刹车把飞 机滑出跑道。如果前轮转弯失效不推荐继续滑行,因为飞机操纵困难, 并且热量会在刹车聚集。

### 人工恢复

如果液压系统 A 和 B 都失效,人工操纵副翼和升降舵。会发现两种操纵都有明显的死区。转弯时需要较大的操纵力,驾驶盘必须用力才能将副翼回到中立位置。

电动和人工配平仍然起作用。不要配平过量。飞机应该稍微上仰配平, 保持轻微的顶杆力,减小升降舵死区的影响。

方向舵由备用液压系统提供动力。小心不要过分操纵方向舵。

#### 737-600 - 737-900ER

**注**: 备用方向舵包括偏航阻尼,人工恢复过程中可以提高在副翼死区的横滚操纵质量。



飞直线进近。保持小量、缓慢的推力变化,保证俯仰配平的改变。在跑道中心线上建立着陆形态和进近空速,这样只需要稍微减小推力就可以满足着陆剖面。不要平滑进近。当收油门接地时注意飞机将出现下俯的趋势。为了减小这种下俯的趋势,进近时稍微上仰配平,并在高于正常的高度开始拉平。虽然在拉平过程中一般不推荐配平,但是在这种情况下需要的驾驶杆力较大,如果在配平时增加小量的上仰配平,可以减轻需要的驾驶杆力。

接地后反推启用缓慢。因为只有储压瓶压力,所以应施加稳定的刹车压力。项杆力不要过大。在减速板没有放出的情况下项杆力过大会减小主起落架上的重量,从而减小刹车能力。

因为储压瓶压力可能耗尽或接近耗尽, 所以停机后不要滑行飞机。

如需复飞,柔和施加推力并结合安定面配平。快速施加推力会产生机头上仰的力。

## 起落架

## 起落架手柄卡阻在 UP 位

737-300 - 737-500

LANDING GEAR LEVER JAMMED IN THE UP POSITION (起落架手柄在 UP 位置卡阻)非正常检查单假设起落架转换活门在收上位或增压位置失效。人工放起落架无效。为了放起落架,相应的液压系统必须释压,使上锁松开。因为液压系统压力必须在每个起落架放出时释放,NNC 可能需要 10-15 分钟来完成。如果没有足够的燃油完成该 NNC,最好做起落架收上或部分起落架着陆,避免在解决起落架问题时出现燃油耗尽。如果一个或一个以上的起落架已经放出,也不要执行该 NNC。

## 起飞过程中或起飞后轮胎失效

如果机组怀疑在起飞过程中轮胎失效,应通知起飞机场的相关 ATS 机构,防止轮胎碎片散落在跑道上。除非出现其它受损的指示(非正常发动机指示、发动机振动、液压系统失效或泄漏等等),否则机组应考虑继续飞到目的地机场。



继续飞到目的地可以让重量正常减轻,并且机组可以在工作量较小的情况下计划协调进场和着陆。

选择着陆机场时应考虑但不限于以下因素:

- 足够的跑道长度和可接受的道面条件, 考虑到可能失去的刹车效应因素
- 足够的道面宽度, 考虑到可能出现方向控制困难的因素
- 可能导致接地地速高以及滑行条件恶劣的高度和温度因素
- 选择跑道时考虑落地后"滑入"距离的因素
- 在继续滑行前,能否提供地面维护人员在落地后检查机轮、轮胎以及 刹车
- 如果飞机需要修理是否有援助设施

## 一个轮胎爆胎的情况下着陆

波音飞机在设计上可以保证:当前轮起落架一个轮胎爆胎或主起落架一个轮胎爆胎,飞机起落架及剩余的轮胎有足够的强度安全着陆。如果飞行员在着陆前知道飞机轮胎爆胎,采用正常的进近和拉平技巧,避免超重着陆,并保持在跑道中心线上。按需使用差动刹车以帮助方向控制。单个轮胎失效时,不必要拖飞机,除非感觉不寻常的振动感或发生其它失效。

如果一个前起落架轮胎出现爆胎,缓慢柔和地将前轮接地,同时施加少量刹车。如果跑道长度允许,可使用慢车反推。可以使用较低的自动刹车。一旦前轮接地,增加或减少带驾驶杆的力会影响机体振动水平。保持前轮接触跑道。

主起落架轮胎爆胎造成完全失去刹车效应,当施加少量或无刹车车时, 飞机会偏转向爆胎一侧,如果施加较强的刹车,飞机会向爆胎相对一侧 偏转。建议使用最大反推。不要使用自动刹车。

如果无法确定是前起落架还是主起落架轮胎爆胎,缓慢柔和地将前轮接地,并不要使用自动刹车。可能需要使用差动刹车来控制飞机。按需使用慢车或较大的反推停住飞机。

注:延长的滑行距离或快速滑行速度会导致剩余轮胎上的温度明显上升。



## 部分或全部起落架收上着陆

使用所有可用的起落架着陆。起落架吸收初始的冲击,并延缓了机身部分的接地。不推荐用循环收放的方法来试图放出剩下的起落架。起落架收上或部分起落架着陆比在解决起落架问题时耗尽燃油更可取。

#### 着陆跑道

考虑在有足够的跑道长度和消防能力的最适合的机场着陆。没有必要在 跑道上覆盖泡沫。试验表明,泡沫带来的益处不大,且还需 30 分钟才能 给消防车装满泡沫。

### 讲近前

如果时间和条件允许,通过消耗燃油尽量减少落地重量,以获得最小的接地速度。

在机长的指令下,按需通知机组成员及旅客当前的情况。联系所有地面应急设施。例如,消防车通常与飞机使用同一 VHF 频率,并能在着陆过程中告诉机组飞机的状况。通知客舱乘务组执行紧急着陆程序,并向旅客指示撤离程序。

非正常检查单指示机组按需抑制近地警告系统,防止当接近地面且起落架在收上位时发出干扰性警告。

在任何起落架形态着陆,尽早建立进近速度并保持正常的下降率。

### 着陆技巧

尽可能地把飞机保持在跑道上,减少飞机损坏并有助于旅客撤离。接地后失去升降舵效应前,柔和推机头使之接地。使用所有的气动能力保持飞机在跑道上的方向控制。在绝大多数形态下,接地速度时,方向舵有足够的效能提供方向控制。速度低于60节,如可用,使用前轮/方向舵脚蹬转弯,按需使用差动刹车。

### 使用减速板

在部分起落架或起落架收上着陆过程中,只有对停机距离没有把握时才 放减速板。在所有起落架、机头或发动机吊舱(如果一个起落架不能放 出)接触跑道之前放减速板可能降低飞机的操纵性。



完全接地后放减速板又存在飞机停稳后不能收起减速板的风险。在这种情况下,如果用翼上出口进行撤离,会加大旅客受伤的可能性。

当指示任一起落架收上或部分放出着陆时,尽量以最低的速度,但是在 失去飞行操纵效应之前,柔和地将有不安全指示的部位飞到跑道上。低 速平稳的接地有助于减少飞机损伤,并更容易把飞机保持在跑道上。由 于在机身部分接地前飞机更容易操纵,机头和飞机两侧完全接地后再放 减速板。如果在所有部位接地前放减速板,飞机将以较高的速度很快完 成接地。

有起落架指示时落地,一些机组或某些用户会选择避免使用减速板。但,大多数部分起落架指示表示的是指示器的功能而不是起落架收上的状况。如果机组在着陆期间不选择使用减速板,要意识到如果所有起落架都放下落地或滑跑,停止距离会快速成为临界距离。

#### 使用反推

在部分起落架或起落架收上着陆过程中,如果发动机接地可能遭到严重 损坏,甚至导致反推装置不工作。在任何起落架不能放出时选择反推会 产生额外的不对称情况,导致方向控制更加困难。只有对停机距离没有 把握时才使用反推。

如果需要使用反推,记住在机身部分接地前飞机更容易操纵。如果在所有起落架、机头或发动机吊舱(在一个起落架不能放出情况下)接地之前反推放出,飞机将以较高速度很快完成接地。

#### 停机后

如需要,完成撤离。

部分或全部起落架收上的各种情况

两个主起落架放出,前起落架收上

在跑道中心着陆。接地后失去升降舵效应前,柔和推机头使之接地。



### 只有前起落架放出

在跑道中心着陆。接地前使用正常的进近和拉平姿态,并保持带杆力。 发动机会先于前起落架接地。

### 一个主起落架放出,一个前起落架放出

在放出的主起落架对应的一侧跑道上着陆。接地后,尽量保持机翼水平。使用方向舵和前轮转弯进行方向控制。当所有起落架或发动机吊舱(起落架未放出一侧)接地后,在无支撑机翼的对侧机轮上按需施加刹车,让飞机保持直线滑跑。

### 只有一个主起落架放出

在放出的主起落架对应的一侧跑道上着陆。接地后,尽量保持机翼水平。 用方向舵进行方向控制。当所有起落架、机头或发动机吊舱(如果起落架未放出)接地后,在无支撑机翼的对侧机轮上按需施加刹车,让飞机保持直线滑跑。

### 所有起落架收上或部分放出

在跑道中心着陆。发动机首先接地。在地面滑动的起始阶段,有足够的 方向舵操纵保持飞机的方向控制。方向舵控制可用时,尽量保持在跑道 中心线上。

### 超速

VMO/MMO是验证的飞机最大操作速度,不应有意超出。然而,机组偶尔会因疏忽超速。飞机进行过 VMO/MMO 以上的试飞,证明柔和的操纵输入可以让飞机安全地回到正常飞行包线。

#### 737-300 - 737-500

巡航时,造成超速的典型原因是遇到风切变或高高度气流活动。部分风切变或气流活动速度变化超出了自动油门系统能力,导致短时间超速。



#### 737-600 - 737-900ER

巡航时,造成超速的典型原因是遇到风切变或高高度气流活动。飞机接近 VMO/MMO 时,虽然自动油门逻辑能提供更有效的速度控制,然而一些风切变或气流活动的速度超出了自动油门系统的能力,导致飞机短时间超速。

如果在高高度巡航时改出超速,避免收油门到慢车,否则会导致发动机 回到巡航推力时加速缓慢,并且可能导致对速度的过度控制或是掉高度。 如果自动油门的修正不令人满意,暂时放出部分减速板能帮助减速,并 避免使用慢车推力。

下降过程中,在或者接近 VMO/MMO 时,大多数的超速是发生在自动驾驶仪开始从上面截获 VNAV 轨迹时,或是在改平过程中需要用减速板来保持轨迹时。在这些情况下,如果减速板是在改平时收回,飞机会瞬时超速。下降过程中,在 VMO/MMO 附近使用加速板,在 VNAV 轨迹或高度截获完成后再收回减速板。在风切变条件下机组常规性的上升或下降,可以考虑爬升或下降速度减少 5 到 10 节,从而减少超速发生。这对油耗和总的航程时间的影响很小。

当出现无意识的超速时,除非自动驾驶仪明显不能纠正超速,否则机组应保持自动驾驶接通。但是,如果需要人工输入,脱开自动驾驶仪。应注意的是,为了避免或减轻无意识超速而断开自动驾驶,可能导致俯仰突然改变。

在爬升或下降过程中,如果 VNAV 或 LVL CHG 俯仰方式修正超速不令人满意,暂时转换到 V/S 方式可能会对速度控制有帮助。在 V/S 方式,可以稍微调整选择的垂直速度,增加俯仰姿态帮助修正超速。一旦速度低于 VMO/MMO,可以重新选择 VNAV 或 LVL CHG 方式。

注:任何时候如果超过 VMO/MMO,在飞行记录本上记录最大空速。

## 旅客氫气接通

## 附录 A.2.8

737-600 - 737-900ER

在安装了气体氧气系统的飞机上,旅客氧气接通非正常检查单有一个步骤是指示机组按需管理旅客氧气。在这些飞机上,如果座舱高度超过 10.000 英尺,旅客氧气的使用可能需要管理。



放行要求的机上氧气量取决于所飞航路以及释压后可用的改平高度。如果改平高度高于15,000英尺,飞机放行要求的氧气量可以满足所有旅客。但是,如果改平高度在10,000-15,000英尺之间,飞机放行要求的氧气量不能够给所有旅客持续用氧提供足够的氧气。由于这个原因,如果改平高度在10,000-15,000英尺之间,应该通知客舱乘务员,这样可以根据公司政策和程序管理可用的氧气。

### 机尾触地

起飞或着陆过程中,机身后下方或尾橇(如安装)触击到跑道称为机尾触地。造成机尾触地一个重要而普遍的因素是飞行组缺乏所飞机型的经验。了解构成机尾触地的因素可降低机尾触地的可能性。

**注**: 任何时候如果怀疑机身触地或知道已经触地,完成相应的非正常检 查单。

## 起飞危险因素

下列任一个起飞危险因素都可能造成机尾触地:

### 错误的安定面配平

这种情况通常是由于使用了错误的起飞数据,如错误重量、或不正确的重心(GC)造成的。有时候,信息是准确的,但机组在飞行管理系统(FMS)中错误输入,或在安定面配平上错误设置。机组通过仔细检查舱单数据的合理性,可防止这类失误并纠正错误。将舱单数据与飞机上过去的实际操作比较,有助于得出近似合理的数据。

## 在不适当的速度抬头

这种情况可能导致机尾触地,而且通常是由于一些异常情况导致过早抬头,或是由于重量和/或襟翼调定在过低的空速抬头所致。

## 抬头过程中配平

如果在抬头过程中配平安定面可能导致机尾触地。在配平进行时,操纵 飞机的飞行员很可能失去对升降舵的感觉,从而导致抬头率过大。



### 过大的抬头率

当飞行组操纵一种新的机型,特别是那些从无液压操纵改装到有液压助力飞机的飞行员,他们最大的弱点就是使用过大的抬头率。恰当抬头率所需的操纵输入量各机型有所不同。改装到一种新机型后,飞行机组可能没有意识到新机型对俯仰输入的反应与原来机型不一样。

### 不正确使用飞行指引仪

只有飞机升空后,飞行指引仪才能提供精确的俯仰指引。飞机以适当的 抬头率抬头,在俯仰姿态约 15 度时,达到 35 英尺高度。但是,起飞时 过猛抬头跟踪俯仰杆是不适当的,而且可能导致机尾触地。

## 着陆危险因素

着陆时机尾触地往往导致比起飞时同样事件更严重的损坏,耗资更加昂贵,修理时间更长。在最严重的情况下,起落架接地前机尾先触击跑道,至使吸收了大量能量,而该能量并不在设计范围内。其结果常常损坏后 舱壁。

下列着陆危险因素中的任何一个都可造成机尾触地。

### 不稳定进近

不稳定进近是机尾触地最主要的单一因素。当飞机下降通过 1,000 英尺 AFE 时,机组应设法稳定所有进近的变量 — 在中心线上、保持进近轨迹,进近速度以及五边着陆形态等等。但情况并不总是这样。在正常情况下,如果飞机下降通过 1000 英尺 AFE(IMC)或 500 英尺 AFE(VMC),这些进近变量还未稳定,应考虑复飞。

飞行记录器数据表明,机组必须在 500 英尺以上建立稳定状况,否则很少会有稳定的进近。当飞机进入拉平阶段,空速总是过大或过小。其结果是在拉平过程中使用大的推力和俯仰修正量,常常导致在接地时猛然的俯仰改变,从而造成随后的机尾触地。接地后地面扰流板放出时,如果俯仰快速增加,扰流板会增加额外的机头上仰力,从而减小了俯仰效能,增加了机尾触地的可能。相反,如果飞机速度小,在拉平过程中俯仰姿态增大并不会有效地减小下沉率,在一些情况下可能相反会增加。



主起落架坚实接地往往要比机头快速上仰的柔和接地好。在这种情况下,瞬间增加推力有助于防止机尾触地。另外,不稳定的进近可能导致长着陆或冲出跑道。

### 拉平过程中飞机持续平飘

着陆时机尾触地的第二个普遍原因是延长的平飘,当空速消失时会导致快速掉高度(重着陆)。这种情况往往是由于希望达到非常平缓/柔和的着陆而突然发生的。着陆柔和/平缓与否不是关键,甚至也不要求,特别是在跑道湿的情况下。

#### 拉平讨程中配平

拉平过程中配平安定面可能造成机尾触地。在配平工作期间,操纵飞机 的飞行员可能很容易失去对升降舵的感觉。这样,即使当不需要机头上 仰时,过多的配平也会使机头上仰。上仰能造成平飘,随之而来的是重 着陆或上仰过大和以三点姿态着陆。飞行机组应在进近中配平飞机,但 不要在拉平中进行。

### 侧风的错误操作

当飞机处于前侧滑姿态以补偿风效应时,这种交叉操纵机动减小了升力,增加了阻力,而且可能增大下降率。如果飞机这时下降进入颠簸层,尤其是风正转向机尾,该阶段会发生机尾触地。

当过大的地形接近率、风向偏移、以及潜在的机尾风等因素综合到一起时,会造成风速突然减小,通常在 100 英尺之下才会遇到这种情况。此情况下再遇到颠簸,使机组很难确定拉平时机。如果需要,操纵飞机的飞行员最好使用额外推力并配合相应的俯仰变化,使飞机保持稳定的下降率直到开始拉平为止。飞行机组应当非常清楚开始复飞的标准,并在必要时计划使用这一由来已久的规避机动。



### 复飞期间过大的抬头

在进近中开始复飞过晚,如在拉平期间或接地之后,这些都是机尾触地的常见原因。当开始使用复飞方式,飞行指引立即指令复飞俯仰姿态。如果飞行员突然抬机头去套俯仰指令杆,在飞机反应并开始爬升之前,可能发生机尾触地。复飞过程中,既需要俯仰姿态又需要推力增加。如果俯仰姿态增大而推力增加不够,可能引起速度衰减进而导致机尾触地。开始复飞较晚之后,飞机仍在跑道上空,飞行组想避免起落架触地的强烈愿望可能是导致机尾触地的另外一种因素。总之,这种担心是不必要的,因为在较晚复飞过程中起落架短暂触地是可接受的。这种情况在自动着陆和复飞取证的过程中已经进行了演示。

### 轮舱火警

轮舱火警警告发生后立即执行轮舱火警非正常检查单,这对于及时放轮 非常重要。在执行这个检查单过程中需遵守起落架速度限制。

注: 为了避免不必要减速到新的目标速度之下,自动油门应当保持接通。如果空速大于 270 kt/.82 M,放起落架之前必须减小空速。以下任一技巧可使自动油门回到 SPD 方式,并提供一个比使用 VNAV 速度干预或 LVL CHG 更快捷的减速方法。

- 选择高度保持并设置大约 250 节
- 安装有速度干预的飞机,将 MCP 高度调到所需的改平高度,并使用速度干预减小空速。

注:另外,推力手柄可以减小到慢车和/或可以使用减速板来加快减速。如果俯仰方式是 VNAV 并且机组希望保持该方式,选择速度干预(如安装)打开 MCP 指令速度窗,然后设置大约 250 节。如果俯仰方式是 LVL CHG 并且机组希望保持该方式,直接设置大约 250 节。这些技巧产生的减速没有返回到 SPD 方式快,但可以让机组保持在所用的俯仰方式。



## 风挡

## 风挡损坏

做风挡损坏检查单前,机组首先需要确定受影响的风挡内层是否出现裂纹或碎裂。可以将一个小东西的尖头,比如铅笔头,放在裂纹上,然后观察铅笔头的移动。如果移动笔尖裂纹显现,那么裂纹不在风挡内层。如果移动笔尖裂纹不显现,那么裂纹在风挡内层。也可以用手指甲触摸风挡表面,判断风挡内层是否有裂纹。

这些检查不能判断出 4 号风挡的中层或外层是否有裂纹或碎裂。由于机组无法判定 4 号风挡的中层或外层是否有裂纹或碎裂,检查单的指导措施基于中层或外层裂纹或碎裂。

对于 1, 2, 3 号加温风挡及 5 号风挡,如果机组无法判定风挡的哪一层有裂纹或碎裂,假定内层风挡有裂纹或碎裂并继续完成检查单。

737-300 - 737-500

如果两块前风挡玻璃都分层或前视线不清,如可能,完成 ILS 自动着陆。737-600 - 737-900ER

如果两块前风挡玻璃都分层或前视线不清,如可能,完成 ILS 或 GLS 自动着陆。

## 侧窗打开(一个或多个)的飞行

起飞滑跑过程中,如果气流将未锁住的驾驶舱风挡无意中吹开,这种情况不应该做高速 RTO。尽管开窗所产生的噪音会影响机组通讯,继续起飞是比较安全的,离地后并且飞行轨迹得到控制后再将风挡关好。一旦风挡关闭和锁定且增压正常,可继续飞行。如果风挡损坏且不能关闭,回到起飞机场。



飞机释压后,如需要可以在空中打开风挡。由于速度越大噪音越大,所以建议飞机减速。使用的襟翼调动的机动速度是一个好的目标速度。因为噪音很大且通讯很困难,即使在低速情况下噪音也大,所以应在开窗前说明意图,并通知 ATC。这时在驾驶舱会有一些颠簸。飞机在设计上,在开风挡的上方有一相对静流区。小心远离气流,从打开的风挡观察前方,目视保持能见飞行。

## 非正常检查单范围之外的情况

很少能遇到波音非正常检查单范围外的空中事件。这些事件通常是由于发生了异常事件如空中相撞、炸弹爆炸或其它大的故障引起的。在这些情况下,可能要完成多个 NNC,并按需选择符合情况的多个不同 NNC 的部分程序,或者只有凭借自己的判断及经验去处理,很少或没有明确的指南。由于这些情况很少发生,制定明确的机组非正常检查单涵盖所 看的事件既不实际也不可能。

下列指南有助于机组在遇到这类空中事件时确定正确的措施。虽然这些指南仅代表可被称之为"传统智慧"的一方面,但实际情况将确定行动措施,如机组理解了这些措施将会保证最安全的飞行。

## 基本空气动力学和系统知识

对空气动力学基本原理、飞机操纵特性以及对飞机系统的全面理解是处理这类问题的关键因素。

所有的飞行员都知道并懂得空气动力学原理。以下所列的内容虽不完整全面,但简要地归纳了一些基本的空气动力学原理,以及与这些情况有 】 关的飞机系统知识。

- 如副翼操纵受到影响,方向舵输入可以帮助抵消不需要的横侧趋势。 反之如果方向舵操纵受到影响,副翼也如此工作。
- 如副翼和方向舵操纵均受到影响,使用不对称发动机推力可以帮助横侧和方向控制。



- 如升降舵操纵受到影响,可以使用安定面配平、坡度角和推力来控制俯仰姿态。为使这些操作行之有效,发动机推力和空速必须与安定面配平输入协调。如果推力增加,而且没有再次配平安定面来进行可靠的修正,飞机将继续上仰。如果飞机的俯仰姿态出现紊乱,那么机组应该知道飞机俯仰轴摆动的自然趋势。在波音飞机上这些摆动通常被自身抑制,但为确保正确操作,可能需要使用推力和/或安定面配平来加强抑制并恢复到稳定状态。当推力增加时飞机上仰,推力减小时飞机下俯。当试图使用发动机推力抑制俯仰摆动时要非常小心,首先要正确地选择使用推力的时机,并使分散的俯仰振动不再扩大。
- 所有波音飞机都设计了飞行操纵切断功能。如果存在飞行操纵卡阻情况,两个飞行员都可以用力清除卡阻或者启动切断功能。不用担心使用过大的力会对机械装置造成损坏。在某些事件中,部分操纵轴卡阻时,消除卡阻可使用其中一个驾驶杆进行飞行操纵。剩余飞行中,在受影响的操纵轴上,可能需要启动切断功能。
- 失速裕度随坡度角和增加的载荷因素而减小。因此,如果对机动能力 有怀疑,最好将坡度角限制到不超过15度。增大正常襟翼/速度机动 计划,并保持在襟翼标牌极限范围内,将会提供额外的失速裕度,而 此裕度需要更大的坡度角。
- 所有波音飞机都能够在任何襟翼位置着陆(包括襟翼收上)。采用适当的机动飞行和五边进近速度,确保着陆后有足够的跑道停住飞机。

## 飞行轨迹控制

当遇到上述事件时,机组应首先考虑保持或重新获得对飞机的完全控制,并建立可接受的飞行轨迹。这样可能需要使用一些特殊的技术,如使用全行程副翼或方向舵、不对称推力、减小工作发动机的推力等等,以重获水平控制。还可能需要以高度换取速度,或反之。总之,其目的就是要采取一切必要的措施来控制飞机,并保持安全的飞行轨迹。即使在飞机不能持续飞行而且即将触击地面的最坏情况下,采用"有控制的撞击"也要比无控制的撞击地形要好得多。



如怀疑襟翼工作异常,就不应改变前缘和后缘襟翼位置,除非飞机性能需要立即采取该措施。如改变了襟翼位置,那么就应考虑不对称襟翼对飞机操纵的可能影响。如不存在襟翼受损情况,可根据相应的 NNC 按需操作机翼襟翼。任何时候襟翼过渡过程中,只要横侧力矩增加(表示自动停止襟翼不对称状况的功能失效),将襟翼手柄恢复到先前的位置。如果在空中发生非正常情况对飞机的操纵特性产生不利的影响,在飞机着陆滑跑时会对飞机的操纵继续产生不利影响。为了保持对方向的控制,可能需要积极采取差动刹车和/或使用不对称反推,及其它的操纵输入。

## 有记忆项目检查单

飞行轨迹得到控制之后,完成相关 NNC 的记忆项目。在这一点上重点 是应该抑制问题的继续发生。飞机飞行轨迹和形态正确建立后,开始做 参考步骤。

开始五边进近前,完成所有适用的非正常程序。当完成不同的多个非正常检查单时,使用常识并小心谨慎。将要采取的措施应符合受损评定和操纵评估。

## 通讯

尽快建立驾驶舱通讯。这可能需要使用驾驶舱内话系统,在噪音大的极端情况下为了达到有效的通讯,可能需要使用手势和身体语言。

向 ATC 说明紧急情况,确保优先降落并在着陆时提供紧急服务。拟定一套初步行动计划并通知 ATC。如可能,请求单独的无线电频率,以集中精力和减少调频率次数。如不能与 ATC 建立无线电通讯,选应答机编码7700 并按需采取下一步措施。

虽然与乘务组以及公司地面电台的联系很重要,但应在时间允许的条件下实施。如需要立即着陆,尽快通知乘务组。



## 受损评定和飞机操纵评估

除非出现飞机即将解体或失去控制的情形,机组应在着陆前评定损失和/或情况的影响。缓慢地改变空速和形态,直到完成受损和飞机操纵评估并且确定可以安全使用较小的空速。另外,限制坡度角到 15 度,并且避免大量或粗猛地改变发动机推力和空速,否则对飞机操纵性可能有不利影响。一旦飞行轨迹出现异常,尽量在能够提供改出安全裕度的高度上进行受损评定和操纵评估。机组需使用良好的判断来考虑当前条件和状况,以确定适当的高度进行评估。

■ 从驾驶舱仪表指示开始,评估出受损情况。还应考虑到受损累积的潜在效应。充分了解飞机各系统的操作情况能极大地帮助这项工作。

| 如怀疑结构损坏,设法从驾驶舱或客舱直接目视观察,以评定损坏的程 | 度。当机组从驾驶舱只能看到飞机的一小部分时,利用目视观察到的信 | 息获得对飞机形态和状态最大的了解,这对确定随后的措施至关重要。

机组应考虑与公司联系,一方面通知他们飞机的情况,另一方面作为一种潜在的可用信息源。除了当前的和预报的气象条件和机场状况外,还可获得来自专家方面的技术资料和建议。来自公司以及波音的这些专门的资料都可用。

作为起点,按相应 NNC 要求使用襟翼/速度计划。在或达到相应襟翼速度前,如果出现抖杆或起始抖振,或为保持机翼水平,需要快速增大驾驶盘偏转和方向舵满舵偏转,增加速度到安全范围并把该速度作为已建立形态的最小进近速度。



在评估了受损和操纵特性之后,机组应制定系列的计划以圆满完成飞行。如果担心飞机性能,使用备用放襟翼或起落架系统可能需要在实际进近时检查飞机操纵特征。由备用系统完成的形态改变是不可恢复的。五边进近时机组一定要特别小心,尤其是飞机的最低安全速度和正确的飞机形态。如果用不对称对力进行横滚控制,或俯仰权限受到限制,计划保留推力一直到接地。

## 着陆机场

当选择着陆机场时,应考虑以下各项内容:

- 气象条件(VMC 优先)
- 航路时间
- 可用跑道长度(风许可的情况下优先选用最长跑道)
- 可用的紧急设备
- 机组的熟习程序
- 特殊情况要求的其它因素







# 序言

本附录的内容由使用该737机组训练手册的营运机构提供。









 附录
 M录 A

 补充信息
 第 2 节

### 序言

本附录的建议由使用该 737 机组训练手册的营运人的运行人员提供。推 荐内容基于波音经验,供各营运人参考。各个营运人确定这些建议对其 运行的适用性。部分建议可能需要与相关局方协调。

### 运行原则

## 需要维护检查的事件

#### FCTM 1.1

多数营运人制定了程序或政策,保证机组记录下需要维护检查的地面或空中事件。飞机维护手册(AMM)的第五章将这些事件称为"条件性检测"。第五章未列出的,但也需要维护检查的其它事件也必须报告。

# 低温高度修正

#### FCTM 1.32

建议营运人就系统内的每一个低温机场或者航路与地方和航路沿线的 ATC 协调。协调的内容包括:

- 确认在预计的最低温度条件下,最低指定高度或者高度层能够提供足够的地形越障。
- 公布的程序使用了低温高度修正程序,包括在现用的图表。
- 确定专门适用于低温条件,并且能够按照公布程序飞行(无高度修正)的程序或者航路(如有)。

# RNAV 操作 RNP 基本概念

#### FCTM 1.39

营运人应该选择满足其航路结构或航站区域程序要求的 RNP 的 FMC 默认值。

# 在非 WGS-84 基准数据的空域使用 GPS

FCTM 1.42



营运人应参照合适的来源来确定运行空域的当前状态。对营运人有关建议如下:

- 只要接到运营许可并采取了措施确保其精确度,在 GPS 更新生效时可以飞 RNAV 进近。营运人有几项选择,包括测定公布的进近程序以确定是否存在重大差别或位置误差,开发符合 WGS-84 或对等空域的特殊 RNAV 程序,或抑制 GPS 更新。
- 对基于地面导航台的进近,如 ILS、VOR、LOC、NDB等,只要在整个进近和复飞过程中使用适当的原始数据作为主导航基准,就不需要抑制 GPS 更新。可以使用 LNAV 和 VNAV。如以往一样,当飞机位置、原始数据航道、DME 和/或方位信息之间存在严重不一致时,停止使用 LNAV 和 VNAV。如果进近时不用 FMC 作为导航的主方式,此方法可作为"其它适当的程序"来使用,取代抑制 GPS 更新。

鼓励营运人调查其导航数据库,清除所有非 WGS-84 程序,或按 WGS-84 标准修改。

### AFDS 指南

# 使用 VNAV 调定 MCP 高度技巧

### 备用 MCP 高度调定技巧

#### FCTM 1.46

对于高度限制间隔很近的情况,如果营运人希望使用备用 MCP 高度设置技巧,必须保证机组已经意识到保持在 VNAV PTH 中的危险性,并考虑到机组失误的潜在可能。操纵人员应当评估离场,进场和进近以决定哪种 MCP 技巧最适用,并进行适合的指导与培训,来保证机组完全理解以下内容:

- 这一备用技巧适用于哪个航站区程序
- 当在离场或进场时,选择俯仰方式而不是 VNAV PTH 或 VNAV SPD 将会有违反高度限制的危险。
- 如果像第5章描述的那样选择了高度干预,删除航路点的可能性。

# 推出或拖出

#### FCTM 2.2

建议制定适合特殊运行的专门推出或拖出程序和政策。开发这些程序时 以飞行运行和维修部门为主。



对机组成员和地面维修人员的正确训练,以及驾驶舱和地面人员之间的良好交流对于安全的操作很重要。

# 单发滑行

#### FCTM 2.14

如果正确运用营运人政策、程序以及机组材料,EOT操作可以安全实施,并且对机组和局方来说都是可以接受的。

营运人政策、程序以及机组材料应包括但不限于以下内容:

- 机场平面图
- 滑行道组成
- 滑行道坡度
- 外来物损坏 (FOD)
- 飞机系统裕度
- 发动机暖车和冷车时间
- 燃油平衡
- 机组工作量和埋头时间
- 当前天气,包括温度和风
- 当前滑行道面条件

各营运人应该为 EOT 操作制定标准操作程序(SOP)。这些 SOP 应该给机组提供清楚、简洁的 EOT 操作指南。

有关 EOT 操作的更多信息可见波音飞行技术通告"单发滑行"。该通告在 MyBoeingFleet 网站上提供。

# 侧风起飞

# 起飞侧风指标

#### FCTM 3.15

不要把侧风指标看作极限值。提供侧风指引是为了协助用户确立他们自己的侧风程序。

# 使用低能见度起飞

#### FCTM 3.19

低能见度起飞,低于着陆最低标准,可能需要有起飞备降场。当选择起飞备降场时,应考虑非预期的事件,如发动机失效或可能影响起飞备降的最低着陆标准的其它不正常情况。被批准发动机失效 II /III 类运行的营运人,可允许更低的备降标准。



对于经专门训练的机组及有合适的跑道灯光的机场,(FAA)可能批准能见度最低 RVR500 英尺/150 米的起飞。如果起飞指引系统和中心线灯光满足 FAA 或 ICAOIII类运行标准,可批准能见度最低 RVR300 英尺/75米的起飞。局方对低能见度起飞可能特别规定起飞侧风极限。

所有 RVR 值必须等于或大于起飞要求的起飞标准。如果接地段或落地滑跑段 RVR 系统不工作,中间段的 RVR 可替代失效的系统。当接地区 RVR 不工作时,局方可批准飞行员目测 RVR。

### 不利跑道条件

#### FCTM 3.20

大多数用户都根据松雪、雪水、湿雪或积水深度以及不能起飞的最大深度,按 AFM 跑道长度限制和/或越障限制的起飞重量减载。

### 巡航

### 最大高度

#### **FCTM 4.6**

速度带上的最小机动速度指示或空速显示不保证有能力在该速度保持平飞。将飞机减速至琥珀色区可能导致飞机无法保持速度和/或高度,因为速度下降,飞机阻力可能超过可用推力,这在转弯时尤其如此。营运人可以改变 FMC 参数(通过维护措施)来减少这种情况,以满足个别需求。机组如果要在或接近最大飞行高度操作,应该熟悉飞机在这些情况下的性能特征。

# 最佳高度

#### **FCTM 4.8**

FMC PERF INIT 页面定义的航程高度,通过减小短航程高度来进一步限制最佳高度,直到满足最低巡航阶段的时间。典型的巡航时间是一分钟,但营运人可通过维护措施在 FMC 中选择。对于短航程而言,在航程高度上飞行能得到最低的燃油/成本,同时满足最短巡航时间要求。

#### **ETOPS**

ETOPS 要求及许可

FCTM 4.15



执行 ETOPS 的营运人必须满足 FAA 规章、FAA 咨询通告、或其它管理规定。航空公司必须有一架 ETOPS 构型的飞机,有批准的飞行和维护项目来支持 ETOPS。

航空公司要确保 ETOPS 飞机满足适当的构型、维护和程序(CMP)文件。

航空公司维护部门必须建立监控和报告发动机、机身及 ETOPS 重大部件的可靠性程序。MEL 和 DDG 增加了内容,强调改进的裕度等级以及 ETOPS 构型飞机所需的额外设备。

注:有关 ETOPS 更多信息参见 MyBoeingFleet 网站。

#### 飞行和性能

### FCTM 4.15

临界的燃油计算是 ETOPS 签派的一部分,正常情况下不由机组计算。正常情况下机组从计算机飞行计划(CFP)获得 ETOPS 临界燃油信息。

# 极地飞行

#### FCTM 4.16

737-600 - 737-900ER

建议开发远程机场备降计划,其中包括对飞机、旅客和机组的支持。飞机设备与文件应考虑到:

- 防寒服, 使一个或多个机组成员可以在极度寒冷的条件下在备降场走出飞机
- 在寒冷天气条件下安全离机的综合指示,包括水箱排水等工作。
- 备降机场数据包括机场图、附近地形情况和照片资料(如有)、以及 紧急设备等。

# 进近

# 进近类别

#### FCTM 5.3

根据相关局方的规定,营运人可以使用不同的进近类别。



737-300 - 737-500

ILS 进近

737-600 - 737-900ER

ILS 或 GLS 进近

低能见度进近

AFDS 系统形态

FCTM 5.24

AFM 提供了 II 类和 III 类进近所需的飞机设备。营运人负责审核其 AFM 确定所需设备,并将这些要求同其它数据一起交给局方,以获得 II 类或 III 类运行的批准。批准了 II 类或 III 类运行的营运人,如果其飞机也获得了这些运行的认证,需将这些信息提供给飞行员。

有关II类和III类运行要求的详细内容可参见 FAA 咨询通告或其它局方类似文件。飞机制造商演示的满足适航行能标准不代表批准在较低的天气标准下执行此运行。

### AFDS 故障

FCTM 5.25

营运人负责审核其 AFM 和 FAA 咨询通告、或其它局方类似文件,制定在 II 类或 III 类进近过程中一旦任何要求的飞机设备失效或者 AFDS 降级,机组的反应程序。但是,AFM 中的要求不一定涵盖该类运行所要求的全部系统和设备。适当的规章应对其它系统(例如自动刹车)的运行要求做出规定。

飞行员反应程序以及其它数据应该交给相关局方获得批准。营运人需要 将这些信息提供给飞行员。

有关II类和III类运行要求的详细内容可参见 FAA 咨询通告或其它局方类似文件。飞机制造商演示的满足适航行能标准不代表批准在较低的天气标准下执行此运行。

仪表进近 — RNAV (RNP) SAAAR/AR

737-600 - 737-900ER

仪表进近 — RNAV (RNP) SAAAR/AR

FCTM 5.68



营运人需要获得执行 RNAV (RNP) SAAAR/AR 进近程序的批准。营运人负责确定其所需设备,并将这些要求同其它数据一起交给相关局方,以获得 RNAV (RNP) SAAAR/AR 运行的批准。

批准执行此类运行并且飞机也获得相关认证的营运人,最好制定自己的RNAV (RNP) SAAAR/AR 进近简令卡,给机组提供相关信息。

注: 有关 SAAAR/AR 操作和训练要求的更多信息可见 FAA 咨询通告或 类似文件。

### 着陆滑跑

### 影响着陆距离的因素

滑跑道着陆性能

#### FCTM 6.40

滑跑道/污染跑道的性能数据是假设整个道面状况相同。这就意味着污染 跑道上的湿雪/积水深度相同,或者滑跑道的刹车系数固定。这些数据不 能包括所有可能的滑跑道/污染跑道的混合情况,且未考虑诸如橡胶沉 积,或大多数跑道头附近的厚层涂漆面等因素。对于这些情况,由营运 人根据机组的训练情况和操作经验,确定操作政策。

## 侧风着陆

### 着陆侧风指标

#### FCTM 6.52

不要把侧风指标看作极限值。提供侧风指引是为了协助用户确立他们自己的侧风程序。

# 快速下降

#### **FCTM 7.5**

一些飞越山区地形的航路需要营运人仔细计划,包括携带另外的氧气、特别的程序、较高的起始改平高度,以及一旦释压时的紧急航路。这些需要求通常地在批准的公司航路手册、或者其它规定航路释压程序的文件中介绍。

# 地形避让

低 RNP 操作过程中的地形避让

FCTM 7.20



地形警告级别的警告则始终要求立即采取措施。地形避让机动过程中, 关于飞机坡度和轨迹的最恰当的机组措施取决于在哪个位置开始机动。 如有必要,营运人应确定在程序的每一个航段的适当措施,帮助机组随 时可以正确反应。

鼓励营运人向机场当局、波音、以及相关航空电子设备供应商报告干扰性的地形警告,帮助采取适当的修正措施。

### 非正常情况指南

## 在最近的合适机场着陆

#### **FCTM 8.3**

合适的机场是由局方根据指导材料为营运人决定的,但总的来说,必须 有充足的设备来满足最低天气标准和跑道条件。

### 发动机, APU

## 空中发动机关车推荐的技巧

#### **FCTM 8.9**

对于空中发动机关车,营运人可以开发自己的机组配合技巧。这些技巧要保证本手册中介绍的目的能够满足。"空中发动机关车推荐技巧"章节介绍了可以使用的一些例子。

# 旅客氧气接通

#### FCTM 8 29

737-600 - 737-900ER

对于安装气态氧气系统的飞机,如果航路结构要求释压后在 10,000 以上改平,营运人应制定相关客舱乘务员政策和程序。波音飞行计划和性能工程师手册(FPPM)中的氧气要求表可以帮助营运人制定这些程序。



索引	索引节
A	
Acceleration Height - All Engines	1.16
Acceleration Height - Engine Out	
Acceleration to and Deceleration from VMO	
Adverse Runway Conditions - Takeoff	3.20
Adverse Runway Conditions - Takeoff	
AFDA Guidelines	
AFDS Autoland Capabilities	
AFDS Faults	
AFDS Guidelines	1.43
Airspeed Unreliable	
Alert Height - AH	
Antiskid Inoperative - Taxi	2.6
Approach Briefing	5.3
Approach Category	5.3
Approach Category	
Approach Clearance	5.4
Approach to Stall Recovery	7.8
Assumed Temperature Method - Takeoff	3.18
Autopilot Engagement - After Takeoff	3.32
Autothrottle Use	1.43
B	
Body Clearance at Touchdown	6.23
Bounced Landing Recovery	6.12
Bug Setting with FMC Inoperative	1.23
C	
Cabin Altitude Warning	8.4
Callouts	1.24
CAT II Operations	5.24
CAT III Operations	
Category II Operations	5.24
Category III Operations	



Center-Of-Gravity Effects on Takeoff	3.14
Circling Approach - One Engine Inoperative	5.75
Circling Approach	
Climb Constraints	4.1
Climb Performance Takeoff (Improved)	3.19
Cold Temperature Altitude Corrections	1.32
Cold Temperature Altitude Corrections	A.2.1
Command Speed - Non-Normal Conditions	
Command Speed	
Crew Resource Management	
Crosswind Guidelines - Takeoff	3.15
Crosswind Landings	6.52
Crosswind Landings	
Crosswind Takeoff	3.15
Crosswind Takeoff	A.2.3
Cruise Performance Economy	4.11
D	
Decision Altitude or Height - DA(H)	5.15
Decision Altitude or Height - DA(H)	5.20
Derate (Fixed) - Takeoff	3.18
Descent Constraints	4.19
Descent Path	4.19
Descent Planning	
Descent Rates	4.20
Descent Speed Determination	4.19
Ditching	8.5
E	
Economy Climb Schedule - FMC Data Unavailable	4.4
Economy Climb	4.3
Electrical System Malfunctions	8.6
Electronic Flight Bag	1.29
Engine Failure Recognition - Takeoff	
Engine Failure versus Engine Fire After Takeoff	
Engine Icing During Climb	4.3



Engine Icing During Descent	4.23
Engine Inoperative Climb	
Engine Inoperative Cruise/Driftdown	4.13
Engine Inoperative, Rudder Trim - All Instrument Approaches	5.33
Engine Out Familiarization	
Engine Out Taxi	2.14
Engine Severe Damage Accompanied by High Vibration	8.9
ETOPS	4.15
ETOPS	A.2.4
Evacuation	8.10
F	
Fixed Derate - Takeoff	3.42
Fixed Derate - Takeoff	3.43
Flap - Speed Schedule/Maneuvering Speeds	1.3
Flap Extension using the Alternate System	8.14
Flap Operation	1.16
Flap Retraction - One Engine Inoperative	3.41
Flap Retraction Schedule	3.32
Flaps and Landing Gear	4.23
Flaps Up Landing	8.11
Flare and Touchdown	6.10
Flight Control Low Pressure - Rudder Pressure Reducer	8.18
Flight Management Computer(s)/CDUs	1.36
Flight Path Vector	1.30
FMC Route Verification Techniques	1.36
Fuel Balance	8.20
Fuel for Enroute Climb	4.10
Fuel Temperature	4.10
G	
Go-Around after Touchdown	5.87
Go-Around and Missed Approach - All Engines Operating	5.85
Go-Around and Missed Approach - All Instrument Approaches	5.83
Go-Around and Missed Approach - Engine Failure During	5.88
Go-Around and Missed Approach - One Engine Inoperative	5 87



Go/Stop Decision Near V1	3.24
GPS Use in Non-WGS-84 Reference Datum Airspace	1.42
GPS Use in Non-WGS-84 Reference Datum Airspace	A.2.1
Н	
Head Up Display (HUD)	1.47
Headphone and Flight Deck Speaker Use	1.3
High Altitude High Speed Flight	
High Altitude Maneuvering, "G" Buffet	7.4
Holding Airspeeds (FAA)	
Holding Airspeeds (ICAO)	4.25
Holding	
HUDS - Descent Preparation	4.20
Hydraulic System Malfunctions	8.23
I	
Icing - Operation in Icing Conditions	1.32
Icing - Training Flights in Icing Conditions	1.33
ILS - One Engine Inoperative	5.31
ILS - One Engine Inoperative	
ILS - One Engine Inoperative	
ILS Approach - Landing Geometry	5.29
ILS Approach	
ILS Approach	
ILS Approach	
ILS or GLS Approach	5.11
ILS or GLS Approach	A.2.6
ILS Performance	5.22
Immediate Turn after Takeoff - All Engines	3.30
Immediate Turn after Takeoff - One Engine Inoperative	3.40
Initial Climb - All Engines	3.30
Initial Climb - One Engine Inoperative	3.40
Instrument Approach - RNAV (RNP) SAAAR/AR	
Instrument Approach Using VNAV	
Instrument Approach Using V/S	
Instrument Annroaches	5 1



Integrated Approach Navigation (IAN)	5.59
J	
Jammed or Restricted Flight Controls	8.14
L	
Landing at the Nearest Suitable Airport	8.3
Landing at the Nearest Suitable Airport	A.2.8
Landing Configurations and Speeds (Non-Normal)	6.2
Landing Configurations and Speeds	6.1
Landing Distance (Factors Affecting)	6.39
Landing Distance (Non-Normal)	6.2
Landing Flare Profile	6.11
Landing Gear Lever Locked Up	8.24
Landing Minima	5.7
Landing on a Flat Tire	8.25
Landing Roll	6.38
Landing Roll	A.2.7
Leading Edge Flaps Transit - Landing	8.13
Liftoff - Effect of Rotation Speed and Pitch Rate	3.13
LNAV - Non-ILS Approach	5.42
Loss of Engine Thrust Control	8.7
Loss of Thrust on Both Engines	8.8
Low Altitude Level Off - During Climb	4.2
Low Fuel Operations In-flight	8.22
Low Visibility Takeoff	3.19
Low Visibility Takeoff	A.2.3
M	
Maintenance Inspection (Events Requiring)	1.1
Maintenance Inspection (Events Requiring)	A.2.1
Maneuver Capability and Flap Usage	1.3
Maneuver Margin - Landing and Go-Around	6.1
Maneuver Margins to Stick Shaker	1.7
Manual Stabilizer Trim	8.17
Manual Stabilizer Trim	8.18
Maximum Altitude - Cruise	4.6



Maximum Altitude - Cruise	A.2.4
Maximum Angle Climb	4.4
Maximum Rate Climb	4.4
Minimum Fuel Operation - Takeoff	3.30
Missed Approach - Non-ILS	5.72
Missed Approach Point.	5.8
Missed Approach (Mandatory Conditions)	5.6
Moderate to Heavy Rain, Hail, or Sleet - Flight in	1.49
N	
Noise Abatement - One Engine Inoperative	3.42
Noise Abatement Takeoff	
Non - ILS Instrument Approach - Vertical Path Construction	5.47
Non - ILS Instrument Approaches	5.37
Non-Normal Operations	5.31
Non-Normal Situation Guidelines	
Non-Normal Situation Guidelines	A.2.8
Nose Wheel/Rudder Pedal Steering	
0	
Operational Philosophy	1.1
Operational Philosophy	A.2.1
Optimum Altitude - Cruise	4.8
Optimum Altitude - Cruise	A.2.4
Overspeed	8.28
Overweight Landing	6.55
P	
Partial or Gear Up Landing	8.26
Pilot Incapacitation	1.48
Pitch and Roll Limit Conditions	6.32
Pitch Modes - Takeoff	3.31
Polar Operations	4.16
Polar Operations	
Precision Approach Path Indicator (PAPI)	6.8
Procedure Holding	
Procedure Turn and Initial Approach - ILS	5 15



Procedure Turn and Initial Approach - Non-ILS Approaches	5.47
Procedure Turn	
Push Back or Towing	2.2
Push Back or Towing	A.2.2
Push Back or Towing	A.2.3
Q	
Qualification Requirements (Checkride)	1.2
R	
Radio Altimeter	5.8
Rain, Hail, or Sleet - Flight in	
Rapid Descent	
Rapid Descent	A.2.7
Raw Data - (No Flight Director) - ILS	5.20
Raw Data Monitoring Requirements - Non-ILS	
Raw Data Monitoring Requirements - Non-ILS	5.42
Reduced Thrust - One Engine Inoperative	3.42
Reduced Thrust Climb	
Reduced Thrust Takeoff	3.17
Reference Bugs	1.20
Rejected Landing	
Rejected Takeoff Decision	3.23
Rejected Takeoff Maneuver	3.24
Resolution Advisory	7.22
Reverse Thrust Operation (Landing Roll)	6.48
Reverse Thrust (Ground	2.5
RNAV Operations	1.37
RNAV Operations	A.2.1
Roll Modes - Takeoff	3.31
Rotation and Liftoff - All Engines	3.8
Rotation and Liftoff - One Engine Inoperative	3.36
RTO Execution Operational Margins	
Rudder Trim Technique - Recommended	
Runaway Stabilizer	
Runway Markings (Typical)	6.9



$\mathbf{S}$	
Situations Beyond the Scope of Non-Normal Checklists	8.35
Speed Intervention	4.19
Speed Restrictions	4.23
Speedbrakes	4.22
Stabilized Approach Recommendations	5.5
Stabilizer Trim Inoperative	8.16
Stall Recovery	7.8
Steep Turns	7.19
Stick Shaker and Stall Speeds	7.10
Stop and Go Landings	5.81
T	
Tail Strike	8.30
Takeoff - Adverse Runway Conditions	
Takeoff - Crosswind	3.15
Takeoff - Engine Failure	3.36
Takeoff - Reduced Thrust	
Takeoff - Tail Clearance	3.10
Takeoff - Tail Clearance	3.38
Takeoff Briefing	2.1
Takeoff Crosswind Guidelines	3.15
Takeoff Crosswind Guidelines	A.2.3
Takeoff Field Length (FAR	3.21
Takeoff Profile	3.2
Takeoff Profile	3.2
Takeoff Profile	3.3
Takeoff	3.1
Taxi - Adverse Weather	2.12
Taxi - Engine Out	2.14
Taxi - Minimum Radius	2.8
Taxi Speed and Braking	2.5
Terrain Avoidance	7.20
Terrain Avoidance	A.2.7
Threshold Height	6.10



Thrust Management - Takeoff	3.4
Thrust Use - Taxi	2.4
Touch and Go Landings	5.80
Touchdown Body Attitudes	6.12
Traffic Advisory	7.21
Traffic Alert and Collision Avoidance System	7.21
Trailing Edge Flap Asymmetry - Landing	
Training Objectives	
Transition to Climb	
Troubleshooting	
Turbulent Air Penetration	1.50
U	-
Upset Recovery	7.23
V	
Vertical Situation Display (VSD)	1.31
Visual Aim Point	6.8
Visual Approach Slope Indicator (VASI/T - VASI)	
Visual Descent Point	
Visual Traffic Pattern	5.77
VNAV - Non-ILS Approaches	5.44
W	
Weather Radar and Terrain Display Policy	1.43
Wheel Well Fire	
Window Damage	
Window(s) Open	
Windshear	7 27



